

تولید خمیر کاغذ از چوب ممرز با فرایند بی سولفیت به منظور تقویت ویژگی های مقاومتی خمیر کاغذ شیمیایی - مکانیکی (CMP)؛ مطالعه موردی: کارخانه چوب و کاغذ مازندران

احمدرضا زاهدی طبرستانی^۱، احمد رضا سرائیان^{۲*}، حسین رسالتی^۳، علی قاسمیان^۴

۱. دانشآموخته دکتری صنایع خمیر و کاغذ، دانشکده مهندسی علوم کشاورزی و منابع طبیعی گرگان، گرگان، ایران

۲. دانشیار، گروه علوم و مهندسی کاغذ، دانشکده مهندسی علوم کشاورزی و منابع طبیعی گرگان، گرگان، ایران

۳. استاد، گروه علوم و مهندسی کاغذ، دانشکده مهندسی علوم کشاورزی و منابع طبیعی ساری، ساری، ایران

تاریخ دریافت: ۱۳۹۸/۰۹/۰۶، تاریخ پذیرش: ۱۳۹۸/۱۱/۱۶

چکیده

این تحقیق با هدف بررسی تولید خمیر کاغذ بی سولفیت از گونه ممرز به منظور تقویت ویژگی های مقاومتی خمیر کاغذ CMP انجام گرفت. خمیر کاغذ CMP براساس شرایط استاندارد صنعتی (شرکت صنایع چوب و کاغذ مازندران) و خمیر کاغذ بی سولفیت با استفاده از تزریق مستقیم گاز دی اکسید گوگرد به محلول هیدروکسید سدیم در آزمایشگاه تهیه شد. نتایج پخت خمیر کاغذ بی سولفیت نشان داد که با افزایش زمان پخت از ۱ به ۳ ساعت، بازده و عدد کاپای خمیر کاغذ کاوش می یابد. نتایج حاصل از اختلاط خمیر کاغذ بی سولفیت (۱۰، ۳۰ و ۴۰ درصد) با خمیر کاغذ CMP نشان داد که با افزایش سهم خمیر کاغذ بی سولفیت در مخلوط خمیرهای کاغذ، ویژگی های مکانیکی کاغذها بهبود یافت. به طوری که با افزودن ۴۰ درصد خمیر کاغذ بی سولفیت به خمیر کاغذ CMP، شاخص کششی، شاخص ترکیدگی، شاخص پارگی و مقاومت به تاخوری به ترتیب ۲۴/۱۶/۱۳/۷ و ۸۴/۲ درصد بهبود یافت. در نهایت، ترکیب ۴۰ درصد خمیر کاغذ بی سولفیت و ۶۰ درصد خمیر کاغذ CMP دارای بیشترین مقاومت ها از نظر مجموع ویژگی های کاغذ است. بنابراین استفاده از خمیر کاغذ بی سولفیت تا ۴۰ درصد در اختلاط با خمیر کاغذ CMP سبب تولید مطلوب کاغذ روزنامه شده و توصیه می شود.

واژه های کلیدی: خمیر کاغذ CMP، فرایند بی سولفیت، کاغذ روزنامه، ممرز.

مقدمه
مختلف پخت، مانند کلسیم، منیزیم، سدیم و آمونیم استفاده می کند. این فرایند دامنه متنوعی از pH از اسیدی تا قلیایی را در بر می گیرد. تا سال ۱۹۳۰، کلسیم باز اصلی برای خمیر کاغذ سازی بود [۳]. به تدریج منیزیم در فرایند سولفیت به عنوان باز اصلی کاربرد یافت و این روند به استفاده بهینه تر از مواد شیمیایی و سیستم بازیابی بهتر منجر شد [۴]. در طی پخت سولفیت، واکنش های سودمندی مانند سولفونه شدن وجود دارد که موجب افزایش آبدوستی لیگنین و در نتیجه افزایش انحلال پذیری آن در مایع پخت آبدار می شود.

امروزه در مقیاس جهانی، فناوری تولید خمیر کاغذ شیمیایی - مکانیکی به ویژه در کشورهای در حال توسعه به دلیل کمبود شدید منابع چوبی و امکان استفاده از گونه های مختلف در طیف گسترده تر و تنوع تقاضای بازار برای انواع محصولات سلولزی (کاغذ های روزنامه، بسته بندی و چاپ و تحریر) بسیار حائز اهمیت است [۱، ۲]. فرایند سولفیت، از بازه های

* نویسنده مسئول، تلفن: ۰۱۷۳۲۴۲۷۰۵۰

Email: Saraeyan.ahmadreza@gmail.com

توسط رگلاتور کترل می‌شود و ادامه می‌یابد [۱۴، ۱۳]. مایع پخت حاصل برای جلوگیری از افت pH باید بالا فاصله استفاده شود [۶].

Husband و همکاران (۱۹۵۷) در تحقیقات خود پی بردن که در طی پخت بی‌سولفیت، اسیدهای آلی از قبیل اسید استیک، اسید فرمیک، اسیدهای اورانیک و آلدونیک اسید تشکیل می‌شود و این اسیدها به کاهش pH و پایداری اسید پخت تمایل دارند [۱۲].

Deshpande و همکاران (۲۰۱۶) تأثیر انواع مایع پخت فرایند خمیرکاغذسازی بی‌سولفیت (صنعتی و آزمایشگاهی) را بر ترکیبات چوب کاج بررسی کردند و دریافتند که مقدار سلولز خمیرکاغذهای تولید شده از هر ۶۰ درصد مایع پخت برابر بوده و بازده خمیرکاغذ در حدود ۱۷۰-۱۵۰ درجه سانتی گراد) و زمان پخت، ضرورتاً کوتاه‌تر (۳-۱ ساعت) است [۷]. امروزه تعادل سرعت حذف گلوكومانان و زایلان در مایع پخت صنعتی بیشتر از نوع آزمایشگاهی آن است [۶].

Habibi و همکاران (۲۰۱۳) ویژگی‌های خمیرکاغذ CMP سپیدار را با استفاده از خمیرکاغذ مرکب‌زدایی شده مخلوط کاغذهای باطله اداری بررسی کردند. نتایج آنان نشان داد که استفاده از ۱۵ درصد خمیرکاغذ مرکب‌زدایی شده در اختلاط با خمیرکاغذ CMP به تولید کاغذ روزنامه مناسب منجر شده و توصیه می‌شود [۱۰].

شرکت صنایع چوب و کاغذ مازندران بزرگ‌ترین تولیدکننده کاغذ روزنامه در ایران است. ترکیب خمیرکاغذ در تولید کاغذ روزنامه شامل ۸۳ درصد خمیرکاغذ شیمیایی- مکانیکی (CMP) حاصل از چوب گونه‌های پهن برگ شمال (مرمز، راش و صنوبر) در ترکیب با ۱۷ درصد خمیرکاغذ الیاف بلند رنگ‌بری شده وارداتی است. استفاده از خمیرهای کاغذ تولید داخل، متداول‌ترین مقاومت‌های عملیاتی ممکن است که با توجه به مشکلات راهکار عملیاتی خمیرهای کاغذ تولید داخل حمام یخ نگهداری می‌شود تأمین خمیرکاغذهای وارداتی و همچنین هزینه زیاد خرید

به علاوه چندین واکنش ناخواسته، مواد شیمیایی پخت را تجزیه می‌کند یا با سلولز یا همی‌سلولزها واکش می‌دهد [۵]. در خمیرکاغذسازی سولفیت، انحلال لیگنین با سولفونه شدن لیگنین شروع می‌شود که اسیدهای لیگنوسولفونیک را تشکیل می‌دهد. در طی سولفونه شدن، تعداد زیادی از گروههای سولفونات به زنجیره جانی لیگنین متصل می‌شود و سولفونه شدن کامل همه واحدهای لیگنین در طی چند ساعت فرایند خمیرکاغذسازی سولفیت اتفاق می‌افتد [۶]. خمیرکاغذهای بی‌سولفیت از راه پخت با مقادیر pH حدود ۳-۵ و استفاده از مایعات بی‌سولفیت واقعی بدون دی‌اکسید گوگرد اضافی مشخص می‌شوند. در این فرایند از سدیم و منیزیم به عنوان باز استفاده می‌شود، اما در اصل آمونیاک نیز مناسب است. در مقایسه با خمیرکاغذسازی سولفیت اسیدی، گاهی حداقل دمای پخت، بیشتر (۱۷۰-۱۵۰ درجه سانتی گراد) و زمان پخت، ضرورتاً کوتاه‌تر (۳-۱ ساعت) است [۷]. امروزه تعادل عرضه و تقاضای خمیر و کاغذ بهدلیل بازده زیاد و اصلاح خواص خمیرکاغذ (پالایش الیاف) به سمت استفاده از خمیرکاغذ شیمیایی- مکانیکی پیش می‌رود [۸]. در کشورهای دارای منابع فراوان پهن برگ، روند فوق بیشتر محسوس است و پیش‌بینی می‌شود که در آینده نیز افزایش یابد [۹]. با وجود مزایای متعدد در استفاده از خمیرکاغذهای پرنیز، مشکلاتی نیز در این زمینه وجود دارد که بیشتر آنها شامل استفاده از سوزنی برگان و پهن برگان معین (به لحاظ ساختار الیاف)، مصرف زیاد انرژی مکانیکی، مقاومت کمتر خمیرکاغذ پرنیز در مقایسه با خمیرهای کاغذ شیمیایی و روشی کمتر خمیرکاغذ در مقایسه با خمیرهای شیمیایی است [۱۰-۱۲]. تزریق مستقیم گاز دی‌اکسید گوگرد (SO_2) به یک محلول باز (هیدروکسید سدیم) از اصلی‌ترین عملیات برای ساخت مایع پخت فرایند بی‌سولفیت است. بدین صورت که ابتدا محلول هیدروکسید سدیم به منظور انحلال کامل گاز دی‌اکسید گوگرد داخل حمام یخ نگهداری می‌شود و سپس تزریق گاز دی‌اکسید گوگرد تا حصول pH ۴/۵

آماده‌سازی مایع پخت

هدف اصلی در آغاز تحقیق، اصلاح مایع پخت CMP از راه تزریق محلول آبی دی‌اکسید گوگرد ($\text{SO}_2\text{-water}$) به مایع پخت فرایند CMP بود که به علت غلظت بسیار کم (۳-۲ میلی گرم بر لیتر)، تغییری در بازده پخت ایجاد نشد و در نهایت امکان اصلاح وجود نداشت. این محلول برای خشی کردن قلیاییت خمیر رنگبری شده در شرکت صنایع چوب و کاغذ مازندران استفاده می‌شود. در مرحله بعد، از تزریق مستقیم گاز خالص SO_2 به مایع پخت CMP برای تنظیم pH در حد ۴/۵ استفاده شد، اما به علت آزاد شدن اسیدهای آلی حین پخت، وجود باقی مانده لیگنین در مایع پخت و در نهایت، وجود احتمالی تیوسولفات، واکنش‌های کندانس لیگنین اتفاق افتاد که موجب پخت سونخته شد. از این‌رو با این شرایط، اصلاح مایع پخت CMP و تولید خمیرکاغذ بی‌سولفیت امکان‌پذیر نشد و در ادامه تولید مایع پخت بی‌سولفیت بکر (دست اول) در آزمایشگاه انجام گرفت. برای آماده‌سازی این مایع پخت، ابتدا ۳۰-۴۰ گرم هیدروکسید سدیم در ۱ لیتر آب مقطور (۵-۱۰ درصد براساس وزن خشک چوب) مخلوط شد. سپس از گاز SO_2 به‌منظور تزریق به درون محلول هیدروکسید سدیم آماده‌شده استفاده شد. با توجه به انحلال گاز SO_2 در دمای کم، باید دمای مایع پخت برای جذب بیشتر گاز SO_2 کم شود. از این‌رو از روش پیشنهادی Tatari و همکاران [۲۰۱۷] برای تزریق گاز SO_2 با این شرایط استفاده شد [۱۳، ۱۴]. به‌طور کلی محدوده pH فرایند بی‌سولفیت بین ۳-۵ و مقدار یون بی‌سولفیت (HSO_3^-) در pH ۴/۵ حداقل (شکل ۱) است [۱۵]. در هر مرحله برای جلوگیری از افت سریع pH، گاز SO_2 با احتیاط تا رسیدن به pH حدود ۴/۵ تزریق شد. وزن گاز SO_2 جذب شده نیز با این شرایط اندازه‌گیری شد. مایع پخت مورد نیاز این تحقیق، ترکیب گاز دی‌اکسید گوگرد (SO_2) با هیدروکسید سدیم با pH ۴/۵ بود (جدول ۳).

آنها، باید از راهکارهای جدید برای کاهش کاربرد این خمیرکاغذ استفاده کرد. از این‌رو استفاده از خمیرکاغذ بی‌سولفیت برای احراز مقاومت‌های لازم با توجه به چالش‌های موجود (مانند مشکلات ارزی و وارداتی) ضروری به نظر می‌رسد. از این‌رو با توجه به مزیت میانگین طول الیاف در گونه ممرز نسبت به دیگر گونه‌های پهن‌برگ، این گونه چوبی منبع مناسبی برای ساخت کاغذ است. این تحقیق با هدف بررسی تولید خمیرکاغذ بی‌سولفیت از گونه ممرز به‌منظور تقویت ویژگی‌های مقاومتی خمیرکاغذ CMP انجام گرفت.

مواد و روش‌ها

خرده‌چوب

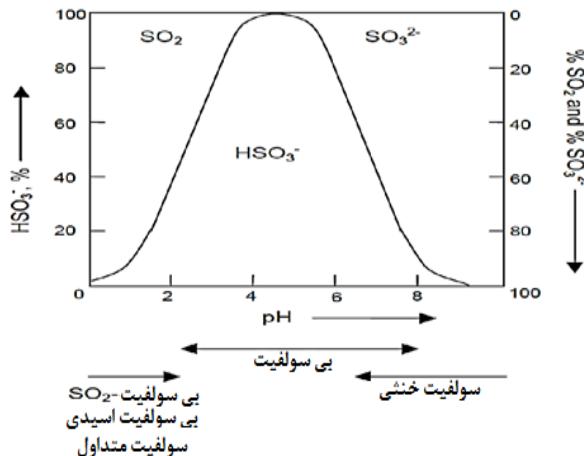
در این تحقیق از خرده‌چوب‌های ممرز استفاده شد. خرده‌چوب‌ها از خط تولید خرده‌چوب صنایع چوب و کاغذ مازندران (ساری، ایران) تهیه شد. پس از طبقه‌بندی و جدا کردن خرده‌چوب‌های خارج از اندازه، خرده‌چوب‌های قابل قبول در دمای محیط هوایشک شده و سپس به درون کیسه‌های نفوذناپذیر پلاستیکی منتقل شدند. ویژگی‌های شیمیابی و آناتومی ممرز به‌ترتیب در جدول‌های ۱ و ۲ ارائه شده است.

جدول ۱. ترکیبات شیمیابی ممرز

مواد استخراجی	سلولز (%)	لیگنین (%)	خاکستر (%)
۱/۶۸	۰/۵۶	۲۱/۵۳	۴۹/۷۴

جدول ۲. ویژگی‌های آناتومی ممرز

ضخامت	طول الیاف (میلی‌متر)	قطر الیاف (میکرون)	قطر حفره سلولی (میکرون)	ضریب رانکل	ضریب لاغری (ضریب رفتگی)	نرمش (انعطاف‌پذیری)
۵/۵۱	۹/۱۸	۲۰/۲۱	۱/۵۷			
۱۲۰/۱۵	۴۵/۴۲	۷۷/۸				



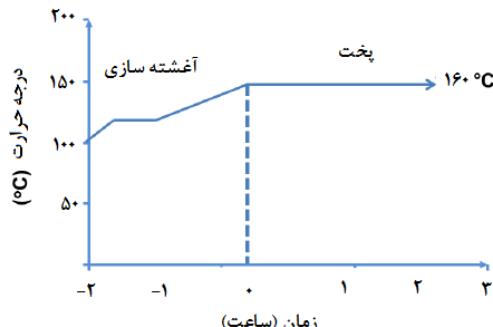
شکل ۱. محدوده pH فرایندهای بی‌سولفیت و سولفیت اسیدی [۱۵].

جدول ۳. ویژگی‌های شیمیایی مایعات پخت CMP و بی‌سولفیت ساخته شده در آزمایشگاه

pH	Na ₂ O کل (گرم بر لیتر)	Na ₂ O/SO ₂	SO ₂ (گرم بر لیتر)	فال Na ₂ O (گرم بر لیتر)	نوع مایع پخت
۶/۸	۱۵۵/۲	۰/۸۶	۱۱۲	۹۷	CMP
۴/۵	۳۳/۷	۰/۴۲	۵۰/۵	۲۱/۵	بی‌سولفیت ساخته شده در آزمایشگاه

خشک آنها تعیین شده و با استفاده از رابطه زیر، بازده کل خمیرکاغذ محاسبه شد.

$$\frac{\text{وزن خشک خمیرکاغذ (g)}}{\text{وزن خشک خرد چوب (g)}} \times 100 = \text{بازده خمیرکاغذ (\%)}$$



شکل ۲. پروفایل درجه حرارت در طی پخت بی‌سولفیت [۶].

طبقه‌بندی الیاف خمیرکاغذ

این آزمایش برای بررسی توزیع طول الیاف در خمیرکاغذ بوده و به عبارتی نشان‌دهنده درصد الیاف بلند، الیاف متوسط و بسیار ریز (نرمه) است و نیز چگونگی پالایش روی خمیر را تا حدودی نشان می‌دهد. این آزمایش مطابق

عملیات خمیرسازی بی‌سولفیت

قبل از پخت، آغشته‌سازی خرد چوب‌ها به مدت ۱ ساعت (در دمای ۱۲۰ درجه سانتی‌گراد) در مایع پخت بی‌سولفیت انجام گرفت (شکل ۲). در شرایط دمای بیشینه پخت (۱۶۰ درجه سانتی‌گراد) و زمان خمیرکاغذسازی (۱، ۲ و ۳ ساعت)، پخت در دایجستر آزمایشگاهی (۱۰ لیتری) ساخت شرکت HAOTTO فنلاند، مستقر در آزمایشگاه شرکت صنایع چوب و کاغذ مازندران (ساری، ایران) انجام گرفت. پس از پایان زمان مورد نیاز پخت، بلافارسله با باز کردن شیر تخلیه و خروج گازها، خمیرکاغذسازی متوقف شده و خرد چوب پخته شده روی الک با مش ۲۰ قرار داده شد و با استفاده از مش ۲۰۰ خمیرکاغذ غربال شده جمع آوری شد. پس از جمع آوری خمیرکاغذها، ابتدا از آب تصفیه شده برای خروج مایع پخت سیاه خمیرکاغذها استفاده شد و سپس خمیرها با اعمال فشار دوباره با آب تصفیه شده شست و شو داده شدند. پس از تعیین درصد رطوبت خمیرکاغذ، وزن کاملاً

شد. همچنین به منظور گروه‌بندی میانگین‌ها از آزمون چند‌امنه‌ای دانکن (DMRT) استفاده شد.

نتایج و بحث

نتایج حاصل از خمیرکاغذسازی

نتایج آزمون تجزیه واریانس نشان داد که تأثیر زمان پخت بر بازده معنی دار بود. بازده تیمارهای با زمان ۱ و ۲ ساعت بیشترین مقدار بوده است و با افزایش زمان از ۲ به ۳ ساعت بازده کاهش می‌یابد (شکل ۳). این نتایج نشان داد که با افزایش زمان پخت، بازده کاهش می‌یابد که علت آن ممکن است مقدار لیگنین حل شده بیشتر باشد [۱۶]. همچنین با افزایش زمان پخت، عدد کاپای خمیر کاهش یافت (شکل ۴). گونه مرز به دلیل داشتن سلولز زیاد (حدود ۵۰ درصد)، لیگنین کم (۲۲-۲۰ درصد)، ویژگی‌های ریخت‌شناسی مناسب، بازده کاغذسازی زیاد و با عدد کاپای کم برای صنعت کاغذسازی مناسب است [۱۷، ۱۸]. در طول خمیرکاغذسازی سولفیت، لیگنین‌زدایی توسط سولفونه شدن اولیه آغاز می‌شود که در آن گروه‌های سولفونات به بخشی از لیگنین متصل می‌شوند و توسط سازوکار هیدرولیز انحلال می‌یابند. برخلاف فرایند خمیرکاغذسازی کرافت که در آن حذف لیگنین با وزن مولکولی کم در فازهای مختلف (اولیه، عمدی و باقی‌مانده) انجام می‌گیرد، لیگنین‌زدایی در فرایند سولفیت با سولفونه شدن و سپس انحلال لیگنین آغاز می‌شود [۱۹، ۱۶]. لیگنین حل شده در طول خمیرکاغذسازی کرافت بسیار تخریب و قطعه‌قطعه شده و لیگنین سولفیت کمتر دچار تخریب می‌شود و دارای وزن مولکولی زیاد است [۳]. به‌طور کلی ویژگی‌های نوری خمیرکاغذ تحت تأثیر ویژگی‌های فیزیکی آن مانند ضخامت، چگالی، حجمی و نیز میزان لیگنین‌زدایی خمیرکاغذ قرار دارند [۱۱]. خمیرکاغذهای حاصل رنگبری نشده بودند، ولی با لیگنین‌زدایی مناسب، بهترین مقدار ممکن برای درجه

با استاندارد شماره T 233 cm-82 آین نامه TAPPI اجرا شد.

ترکیب خمیرکاغذ و اندازه‌گیری ویژگی‌های آن

با استفاده از دستگاه PFI آزمایشگاهی، خمیرکاغذ بی‌سولفیت و خمیرکاغذ CMP به ترتیب تا حصول درجه روانی ۴۵۰ و ۳۵۰ میلی‌لیتر CSF پالایش شدند. در ادامه مقادیر ۱۰، ۳۰ و ۴۰ درصد خمیرکاغذ بی‌سولفیت در ترکیب با خمیرکاغذ CMP برای تولید کاغذهای دست‌ساز استاندارد (۱±۶۰ گرمی) استفاده شدند (جدول ۴). در نهایت ویژگی‌های فیزیکی و مکانیکی کاغذهای دست‌ساز با استفاده از روش‌های مندرج در آین نامه تا پای اندازه‌گیری شد (جدول ۵).

جدول ۴. ترکیب خمیرکاغذهای دست‌ساز

کد تیمار	CMP (%)	بی‌سولفیت (%)
A	۹۰	۱۰
B	۷۰	۳۰
C	۶۰	۴۰
D	-	۱۰۰
E	۱۰۰	-

جدول ۵. استانداردهای تعیین ویژگی‌های خمیر و کاغذ

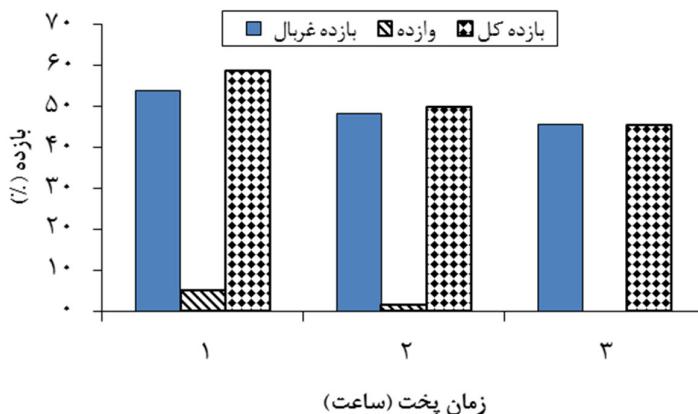
استاندارد	ویژگی
T 236om-85	عدد کاپا
T 494om-88	شاخص کششی
T 403om-91	شاخص ترکیدگی
T 414om-88	شاخص پارگی
T 511 om-88	مقاومت به تاخوzi

تجزیه و تحلیل آماری

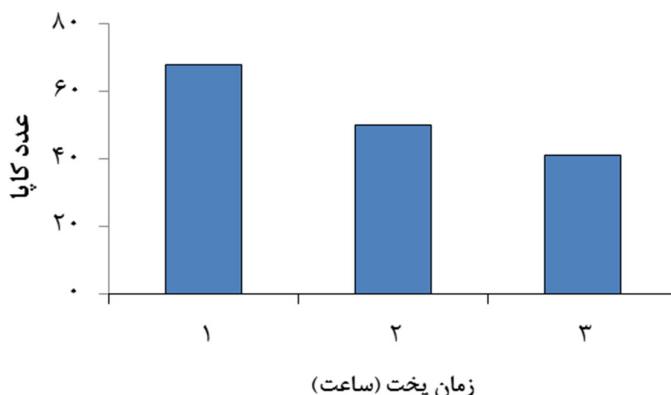
تحقیق حاضر در قالب طرح کاملاً تصادفی طرح ریزی شد. در انتهای آزمایش‌ها همه اطلاعات در نرم‌افزار اکسل سازماندهی شد و برای تهیه نمودارها نیز از این نرم‌افزار استفاده شد. به‌منظور تجزیه و تحلیل اطلاعات به دست آمده ضمن رعایت پیش‌فرضهای لازم مانند نرمال بودن داده‌ها، از آنالیز واریانس توسط نرم‌افزار SPSS ۲۴ استفاده

عدد کاپا در تیمارهای این تحقیق الزاماً نشان‌دهنده تیره بودن خمیر نیست و خمیرها دارای درجه روشی ۴۰ بودند.

روشنی به دست آمد. از سوی دیگر، گروه‌های رنگ‌ساز در لیگنین هم عامل دیگری است که از راه افزایش جذب نور سبب افزایش ماتی می‌شود. گفتنی است که بیشتر بودن



شکل ۳. نتایج بازده خمیرکاغذسازی در دمای ۱۶۰ درجه سانتی‌گراد

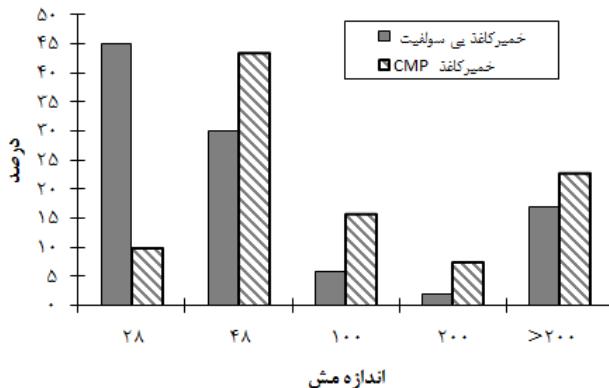


شکل ۴. نتایج عدد کاپای خمیرکاغذ در دمای ۱۶۰ درجه سانتی‌گراد

بوده و نسبت به خمیر کاغذ بی‌سولفیت از الیاف بلند کمتر و نرمه بیشتری برخوردار است. خمیرکاغذ CMP در اثر پالایش نرمه بیشتری ایجاد می‌کند، از این‌رو الیاف بلند کمتری دارد. از طرفی بهدلیل ماهیت شیمیایی خمیرکاغذ بی‌سولفیت، به‌طور مستقیم روی الک ۲۰ شستشو و روی الک ۲۰۰ جمع‌آوری می‌شود و چون پالایش نمی‌شود، الیاف سالم می‌مانند و از این طریق مقدار الیاف بلند آن بیشتر از خمیرکاغذ CMP است.

طبقه‌بندی الیاف

طبقه‌بندی الیاف خمیرکاغذهای تولیدی پس از پالایش و دفیبره کردن نشان داد که درصد الیاف بلند (مش ۲۸) خمیرکاغذ به روش بی‌سولفیت نسبت به خمیرکاغذ CMP بیشتر است (شکل ۵). همچنین در روش بی‌سولفیت کمترین درصد الیاف کوتاه (مش ۲۰۰ و >200) به دست آمد. در مورد خمیرکاغذ CMP مشخص شد که درصد الیاف بلند (مش‌های ۲۸ و ۴۸) خمیر حاصل نسبتاً کم



شکل ۵. نتایج طبقه‌بندی الیاف خمیرکاغذ بی‌سولفیت و CMP

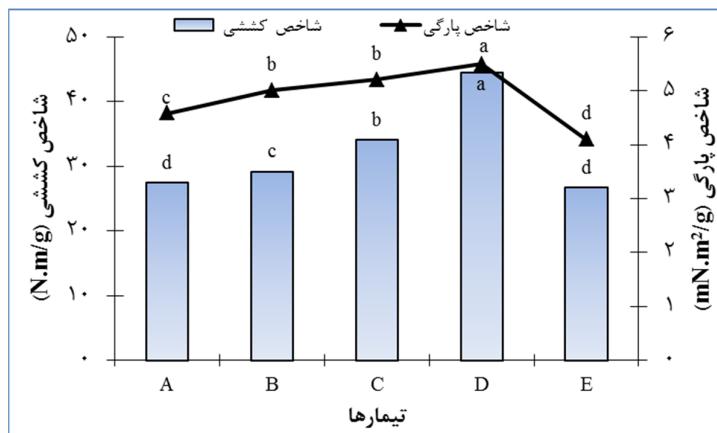
کششی و پارگی در تیمار E (۱۰۰ درصد خمیر (CMP) به ترتیب ۲۶/۷ نیوتن متر بر گرم و ۴/۱ میلی نیوتن مترمربع بر گرم است که با این مقادیر می‌تواند با افزودن ۱۰ درصد خمیرکاغذ بی‌سولفیت به ترتیب به مقادیر ۲۷/۵ نیوتن متر بر گرم و ۴/۶ میلی نیوتن متر مربع بر گرم ارتقا یابد.

مقدار شاخص پارگی در درجه اول به طول و در مرتبه بعد به مقاومت اتصال بین الیاف بستگی دارد. بیشتر بودن شاخص پارگی کاغذهای حاصل از خمیرکاغذ بی‌سولفیت خالص در مقایسه با خمیرکاغذ CMP خالص یا ترکیب شده با خمیرکاغذ بی‌سولفیت به دلیل وجود الیاف بلند بیشتر (حدود ۷۵ درصد در مشاهای ۲۸ و ۴۸) در این خمیرکاغذ است. با توجه به اینکه خمیرکاغذ بی‌سولفیت خمیر شیمیایی است و به طور مستقیم روی الک ۲۰ شستشو و روی الک ۲۰۰ جمع‌آوری می‌شود و پالایش نمی‌شود، الیاف آن سالم می‌مانند. از طرفی به علت لیگنین‌زدایی بیشتر خمیرهای شیمیایی مقدار کولپس شدن بیشتر الیاف سبب توسعه پیوندهای الیاف به الیاف می‌شود و سطح نسبی پیوندیافتۀ^۱ بیشتری را نسبت به خمیرکاغذ مکانیکی که به صورت لوله‌ای است و نواری نشده‌اند، دارد. همین موضوع موجب افزایش مقاومت خمیرکاغذ شیمیایی نسبت به خمیرهای مکانیکی می‌شود.

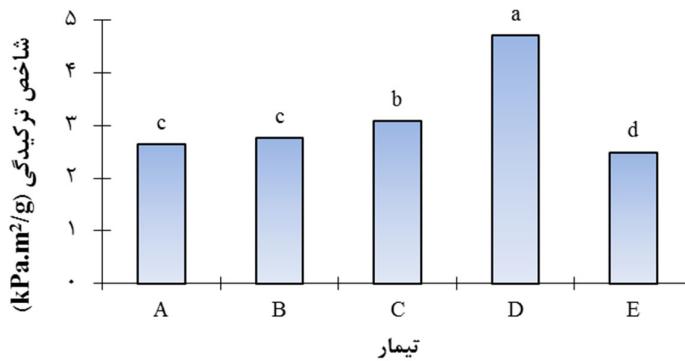
ویژگی‌های مقاومتی کاغذهای خالص و حاصل از اختلاط خمیرکاغذ بی‌سولفیت با خمیرکاغذ CMP نتایج ارزیابی ویژگی‌های مقاومتی کاغذ نشان داد که خمیرکاغذ ۱۰۰ درصد بی‌سولفیت در مقایسه با خمیرکاغذ CMP دارای ویژگی‌های مقاومتی مطلوبی بود. در خصوص اختلاط درصدهای مختلف خمیرکاغذ بی‌سولفیت اعم از ۱۰، ۳۰ و ۴۰ درصد با خمیرکاغذ CMP، مشخص شد که تفاوت معنی‌داری در سطح اعتماد ۹۵ درصد بین میانگین مقادیر شاخص مقاومت‌های کششی و پارگی وجود داشت (شکل ۶).

شاخص کششی خمیرکاغذ بی‌سولفیت با خمیرکاغذ CMP مقادیر مقاومتی بیشتری را در مقایسه با خمیرکاغذ مذکور نشان داد. در مقاومت کششی هم مقاومت اتصال بین الیاف و هم خود الیاف تحت کشش قرار می‌گیرند. بیشتر بودن مقاومت کاغذ حاصل از فرایند بی‌سولفیت ممکن است به دلایلی مانند طول بلندتر، انعطاف‌پذیری بیشتر و تمایل به اتصال و مقاومت بیشتر الیاف باشد. یکی از شاخص‌های تأثیرگذار بر ویژگی شاخص پارگی، طول الیاف است. افزایش نسبت الیاف بلند به الیاف کوتاه سبب افزایش این مقاومت می‌شود [۲۰]. از این‌رو با توجه به خصوصیات یادشده و درصد بیشتر لیگنین و کوتاهی الیاف (ناشی از عملیات پالایش) خمیرکاغذ CMP کم بودن شاخص کششی خمیر خالص آن منطقی به نظر می‌رسد. مقادیر شاخص

1. Relative bonded area (RBA)



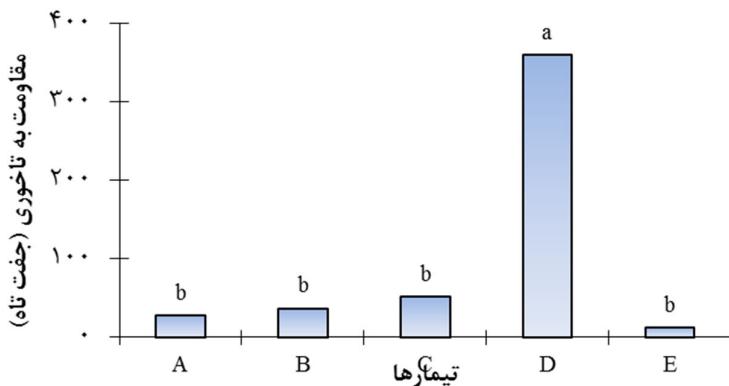
شکل ۶. شاخص کشش و شاخص پارگی خمیرکاغذهای خالص و حاصل از اختلاط خمیرکاغذ بی سولفیت با خمیرکاغذ CMP



شکل ۷. مقایسه شاخص ترکیدگی خمیرکاغذهای خالص و حاصل از اختلاط خمیرکاغذ بی سولفیت با خمیرکاغذ CMP

مقاومت به تاخوردگی به این دلیل است که در این آزمون نیروهای کششی، انحنای‌پذیری، مقاومت به فشار و دیگر تنش‌های برشی و تغییر طول‌های نسبی به صورت ترکیبی به نمونه اعمال می‌شود [۲۰]. در بررسی نتایج مقاومت به تاخوردگی نمونه‌های خالص بی‌سولفیت در مقایسه با سطوح مختلف اختلاط خمیرکاغذ CMP و بی‌سولفیت، افزایش معنی‌داری در نتایج تاخوردگی مشاهده شد (شکل ۸). مقاومت به تاخوردگی کاغذ با افزایش طول فیبر و افزایش چگالی ورقه کاغذ افزایش می‌یابد [۲۰]. به نظر می‌رسد پراکنش بیشتر الیاف بلند (مشاهد ۲۸ و ۴۸ خمیرکاغذ بی‌سولفیت در مقایسه با خمیر CMP سبب بهبود مقاومت به تاخوردگی کاغذ شده است.

مقاومت به ترکیدگی از جمله مقاومت‌هایی است که به طول فیبر و میزان پیوند بین الیاف بستگی دارد، ولی بیشتر تحت تأثیر اتصال بین الیاف است [۲۰]. خمیرکاغذ CMP دارای حداقل مقاومت به ترکیدگی است که متأثر از طول کوتاه‌تر الیاف، انعطاف‌پذیری کمتر الیاف و پیوند ضعیف بین الیاف است (شکل ۷). هرچه الیاف نازک‌تر یا انعطاف‌پذیرتر باشند، به‌دلیل ایجاد اتصالات هیدروژنی بیشتر، پیوند بین الیاف و در نتیجه مقاومت به ترکیدگی افزایش می‌یابد. مقاومت به تاخوردگی یکی از پیچیده‌ترین خواص مکانیکی عمومی کاغذ است و در جاهایی که تاخوردگی در کاغذ ایجاد می‌شود، مثلاً در مورد کاغذهای اسکناس و استناد بهادر، بسیار حائز اهمیت است. پیچیدگی آزمون



شکل ۸ مقایسه مقاومت به تاخوردگی کاغذهای خالص و حاصل از اختلاط خمیرکاغذ بی‌سولفیت با خمیرکاغذ CMP

مواد آلی موجود در چوب است. منشأ مواد معدنی در مایع پخت سیاه بیشتر به صورت نمک‌های سدیم است. منشأ مواد آلی در مایع پخت سیاه عمدهاً از لیگنین و کربوهیدرات‌های حل شده در فرایند پخت به وجود می‌آیند. لیکور سیاه مصرف‌شده حاصل از کارخانه‌های خمیرکاغذ کاملاً شیمیایی عumولاً حاوی ۱۵ درصد ماده خشک یا ۸۵ درصد آب هستند. بیشتر این آب باید بهمنظور رسیدن به سطح جامد خشک و مطلوب برای احتراق در دیگ بخار، تبخیر شود. امروزه کارخانه‌های خمیرسازی درصد جامدات را بین ۶۵ تا ۸۵ درصد افزایش داده‌اند [۲۱]. به طور کلی ماده خشک لیکور سیاه (آلی) کارخانه‌های خمیرکاغذسازی تعیین‌کننده ارزش حرارتی^۱ است. این در حالی است که دیگر ترکیبات غیرآلی ارزش حرارتی مایع پخت سیاه را کاهش می‌دهند [۲۲].

جدول ۶. آنالیز مایع پخت سیاه فرایندهای مختلف خمیرکاغذسازی

مواد	مواد	مواد خشک	نوع فرایند
معدنی آلی (%)	(%)	(%)	(%)
۴۵/۶	۵۶/۴	۱۳	بی‌سولفیت (تحقیق حاضر)
۵۴/۵	۴۵/۵	۱/۹	(شرکت صنایع چوب و کاغذ مازندران)
۴۸/۹	۵۱/۱	۶/۱	(شرکت صنایع چوب و کاغذ مازندران)

1. Heating value

با توجه به اینکه خمیرکاغذ بی‌سولفیت به عنوان خمیرشیمیایی از منابع پهن‌برگ (مرز) با طول الیاف حداقل ۱/۵ میلی‌متر تولید شده، طبیعی است که در شرایط مساوی قابل قیاس با خمیر شیمیایی کرافت یا سولفیت حاصل از منابع سوزنی‌برگ با طول الیاف بلند (۶-۲ میلی‌متر) نباشد؛ ولی همان‌طور که در زمینه درصد اختلاط بیان شد، می‌توان برای احراز مقاومت‌های مطلوب‌تر که خمیر الیاف بلند وارداتی را جبران کند (در صورت جایگزینی) از درصدهای بیشتر مثلاً ۳۰ و ۴۰ درصد خمیرکاغذ بی‌سولفیت به جای خمیر الیاف بلند وارداتی مثلاً ۱۵ و ۲۰ درصد استفاده کرد. در گزارش‌های تحقیقاتی به این نکته اشاره شده است که خمیرکاغذ کرافت پهن‌برگ از خمیرهای کاغذ نیمه‌شیمیایی تولید شده از همان منبع لیگنوسلولزی به لحاظ مقاومتی ضعیفترند که علت آن مقدار کمتر لیگنین منابع چوبی پهن‌برگ است که موجب افزایش مقاومت خمیرهای کاغذ نیمه شیمیایی با pH های کمتر از خمیرهای کاغذ شیمیایی کرافت می‌شود [۳].

آنالیز مایع پخت باقی‌مانده
براساس جدول ۶ درصد جامدات مایع پخت فرایند بی‌سولفیت (۱۳ درصد) از دیگر فرایندهای متداول شرکت چوب و کاغذ مازندران (CMP و NSSC) بیشتر است. دلیل این موضوع، بازده کم خمیرکاغذ بی‌سولفیت و انحلال بیشتر

نتیجه‌گیری

بررسی مقایسه‌ای مقاومت‌های کاغذ‌های دست‌ساز تفاوت معنی‌داری را نشان می‌دهد، ولی از آنجا که خمیر بی‌سولفیت ساخته شده از گونه پهن‌برگ است و طول الیاف این گونه الیاف کم است، خمیر کاغذی با ویژگی‌های مقاومتی برتر به دست آمده که با توجه به تفاوت معنی‌دار ویژگی‌های مقاومت آن با خمیر کاغذ CMP می‌توان با افزودن مقادیر بیشتر نسبت به خمیر کاغذ الیاف بلند در ترکیب خمیر نهایی کارخانه از آن استفاده کرد. چنانچه خمیر کاغذ بی‌سولفیت با خمیر کاغذ کرافت پهن‌برگ مقایسه شود، ویژگی‌های مقاومتی بهتری در حالت مقایسه با خمیر الیاف بلند وارداتی حاصل می‌شود. بازیابی مایع پخت بی‌سولفیت همانند روش بازیابی مایع پخت سیاه فرایندهای CMP و NSSC به روش سوزاندن خواهد بود.

References

- [1]. Hosseinpour, R., Fatehi, P., Latibari, A.J., Ni, Y., and Sepiddehdam, S.J. (2010). Canola straw chemimechanical pulping for pulp and paper production. *Bioresource Technology*, 101(11): 4193-4197.
- [2]. Liang, F., Fang, G., Jiao, J., Deng, Y., Han, S., Li, H., Tian, Q., Pan, A., and Zhu, B. (2018). Modified hydrogen peroxide bleaching of bamboo chemo-mechanical pulp using aqueous alcohol media. *BioResources*, 14(1): 870-881.
- [3]. Sixta, H. (2006). *Handbook of Pulp*, Wiley Press, Germany. DOI: 10.1002/9783527619887.
- [4]. Annegren, G., and Germgard, U. (2014). Process aspects for sulfite pulping. *Appita Journal*, 67(4): 270-276.
- [5]. Croon, I., Enström, B. F., and Rydholm, S.A. (1964). On the stabilization of spruce glucomannan in two-stage sulfite cooking. *Sven. Papperstidning*, 67: 196-199.
- [6]. Deshpande, R., Sundvall, L., Grundberg, H., and Germgard, U. (2016). The Influence of different types of bisulfite cooking liquors on pine wood components. *BioResources*, 11(3): 5961-5973.
- [7] Fengel, D., and Wegener, G. (2011). *Wood: Chemistry, Ultrastructure, Reactions*, Walter de Gruyter, Berlin and New York.
- [8]. Zhang, H., Hou, Q., Liu, W., Yue, Z., Jiang, X., and Ma, X. (2018). Improved diffusivity of NaOH solution in autohydrolyzed poplar sapwood chips for chemi-mechanical pulp production. *Bioresource Technology*, 259: 61-66.
- [9]. Zeinaly, F., Shakhes, J., and Firozabadi, M.D. (2009). Hydrogen peroxide bleaching of CMP pulp using magnesium hydroxide. *BioResources*, 4(4): 1409-1416.
- [10]. Habibi, S., Ghasemian, A., Saraeyan, A.R., and Resalati, H. (2013). Improving the properties of *Populus alba* CMP pulp by using MOW deinked pulp. *Journal of Wood and Forest Science and Technology*, 20(1): 19-34.
- [11]. Smook, G. (2013). *Pulp and Paper Technology*. Translated by Mirshokraei, S.A., Aeij Press, Tehran.

- [12]. Husband, R.M. (1957). Semichemical pulping of hardwoods with sodium sulphite and sodium bisulphite, IV-effect of temperature on pH. TAPPI Journal, 40(6): 452-456.
- [13]. Tatari, A., Dehghani Firouzabadi, M.R., Saraeyan, A.R., and Aryaei Monfared, M.H. (2017). Comparative study of the characteristics of pulp and paper prepared by sulfur dioxide-ethanol-water (SEW) and soda from bagasse fiber. Iranian Journal of Wood and Forest Science and Technology, 24(3): 221-239.
- [14]. Tatari, A., Dehghani Firouzabadi, M.R., Saraeyan, A.R., Aryaei Monfared, M.H., and Yadollahi, R., 2017. Effects of washing method on the bagasse pulping characteristics processed by the sulfur dioxide-ethanol-water (SEW) method. Iranian Journal of Wood and Paper Industries, 7(4): 549-559.
- [15]. Rydholm, S.A. (1965). Pulping Process, Wiley Press, USA, 439-576.
- [16]. Sjöström, E. (1993). Wood Chemistry: Fundamentals and Applications. Translated by Mirshokraei, S.A., Aeij Press, Tehran.
- [17]. Fodor, F., Németh, R., Lankveld, C., and Hofmann, T. (2018). Effect of acetylation on the chemical composition of hornbeam (*Carpinus betulus* L.) in relation with the physical and mechanical properties. Wood Material Science and Engineering, 13(5): 271-278.
- [18]. Dorostan, R., Zabihzadeh, S.M., and Nazarnezhad, N. (2013). Papermaking properties of *Carpinus betulus* with kraft, soda and soda-urea pulping processes. Iranian Journal of Wood and Paper Industries, 3(2): 105-117. (In Persian)
- [19]. Deshpande, R., Germgård, U., Sundvall, L., and Grundberg, H. (2016). Some process aspects on single-stage bisulfite pulping of pine. Nordic Pulp and Paper Research Journal, 31(3): 379-385.
- [20]. Scott, W.E., Abbott, J.C., and Trosset, S. (1995). Properties of Paper: An Introduction. TAPPI Press, Atlanta.
- [21]. Clay, D.T. (2011). Evaporation principles and black liquor properties. TAPPI Kraft Recovery Short Course, 1-6.
- [22]. Saraeian, A.R., and Khalili, A. (2013). Pulp Production Technology with Kraft Process. Aeij Press, Tehran.

The production of bisulfite pulp from *Carpinus betulus* species to enhance the strength properties of CMP pulp- Case Study: Mazandaran Wood and Paper Industries

A. Zahedi Tabarestani; Ph.D., Faculty of Wood and Paper Engineering, Gorgan University of Agricultural Sciences & Natural Resources, Gorgan, I.R. Iran

A. R. Saraeyan*; Assoc., Prof., Faculty of Wood and Paper Engineering, Gorgan University of Agricultural Sciences & Natural Resources, Gorgan, I.R. Iran

H. Resalati; Prof., Faculty of Wood and Paper Engineering, Sari University of Agricultural Sciences & Natural Resources, Sari, I.R. Iran

A. Ghasemian; Assoc., Prof., Faculty of Wood and Paper Engineering, Gorgan University of Agricultural Sciences & Natural Resources, Gorgan, I.R. Iran

(Received: 27 November 2019, Accepted: 20 February 2020)

ABSTRACT

The objective of this study was to investigate the production of bisulfite pulp from *Carpinus betulus* species to enhance the strength properties of the chemical mechanical pulp (CMP). CMP pulp prepared according to the industrial standards (Mazandaran wood and paper industry) and bisulfite pulp was prepared by direct injection of sulfur dioxide (SO_2) gas into a sodium hydroxide solution. The results of cooking bisulfite pulp showed that by increasing of cooking time from 1 to 3 hours the kappa number decreased. The results of mixing bisulfite pulp (10, 30 and 40%) with CMP pulp showed that the mechanical properties of the paper improved with increasing the contribution of bisulfite pulp. By adding 40% bisulfite to CMP, the tensile index, burst index, tear index and folding strength improved by 24%, 16.2%, 13.7% and 84.2%, respectively. Finally, combining 40% bisulfite pulp and 60% CMP pulp showed the highest strength in terms of total paper properties. Therefore, the use of bisulfite pulp up to 40% mixed with CMP paper pulp leads to the desired production of newspaper and is recommended.

Keywords: CMP pulp, Bisulfite process, Newsprint, *Carpinus betulus*.

* Corresponding Author, Email: Saraeyan.ahmadreza@gmail.com, Tel: +981732427050