

بررسی عملکرد نشاسته کاتیونی و CMC بر ویژگی‌های مقاومتی کاغذ فلوتینگ از بازیافت OCC

• حسین جلالی ترشیزی

دانشجوی دکتری تخصصی علوم و صنایع چوب و کاغذ، دانشکده منابع طبیعی، دانشگاه تهران

• احمد جهان لتیباری

استادیار دانشگاه آزاد اسلامی - واحد کرج

• سید احمد میرشکرایی

استاد دانشگاه پیام نور

• محمدمهدی فائزی پور

استاد دانشکده منابع طبیعی، دانشگاه تهران

تاریخ دریافت: اسفندماه ۱۳۸۵ تاریخ پذیرش: آبان‌ماه ۱۳۸۶

Email: jalalitorshizi@yahoo.com

چکیده

رشد تولید و مصرف انواع کاغذ، خصوصاً کاغذهای بسته‌بندی، صنعت را با محدودیت و کمبود ماده اولیه مواجه کرده است. یکی از روش‌های تامین ماده اولیه، بازیافت کاغذهای مصرف شده است. بازیافت کاغذ با وجود مزیت‌ها و پتانسیل‌ها، با نقصان در ویژگی‌های کیفی همراه است و در نتیجه، استفاده از انواع مواد افزودنی مقاومت خشک به عنوان جبران کننده این نقیصه اجتناب‌ناپذیر است (۵). در این بررسی، به منظور یافتن اثر ترکیبی مواد افزودنی مقاومت خشک بر ویژگی‌های کاغذهای تولید شده از صد درصد کارتن‌های کهنه بازیافتی (OCC)، از نشاسته کاتیونی در چهار سطح ۰، ۱، ۲ و ۳ درصد و CMC در چهار سطح ۰، ۱/۵ و ۱/۵ درصد (بر اساس جرم خشک خمیر کاغذ) استفاده گردیده است. از هر ترکیب شرایط، کاغذ دست ساز با جرم پایه ۱۲۰ و g/m^2 در شش تکرار و تماماً با آب فرایندی تهیه شد. نتایج نشان می‌دهند که در اغلب موارد، مصرف ۱/۵ درصد CMC منجر به کاهش ویژگی‌های مقاومتی کاغذهای بازیافتی شده و از توانائی نشاسته کاتیونی در افزایش این ویژگی‌ها کاسته است. لیکن در تمامی سطوح کاربرد CMC، در اثر افزایش مصرف نشاسته کاتیونی، ویژگی‌های مقاومتی کاغذ دست ساز به طور بارزی افزایش می‌یابند. حداکثر مقادیر ویژگی‌های موثر در کاغذهای فلوتینگ، در ترکیب حاوی یک درصد CMC و سه درصد نشاسته کاتیونی بدست آمده است. لیکن حداکثر مقاومت در برابر تاخوردن در ترکیب حاوی سه درصد نشاسته کاتیونی و ۱/۵ درصد CMC به دست آمده که نسبت به نمونه شاهد تا ۲۰۰ درصد افزایش را نشان می‌دهد. بیشترین تأثیر ترکیب دو ماده افزودنی نیز بر روی دوام در برابر تاخوردن کاغذ بوده است.

کلمات کلیدی، نشاسته کاتیونی، کربوکسی‌متیل سلولز (CMC)، بازیافت، کارتن کهنه‌ای (OCC)، مقاومت خشک

Pajouhesh & Sazandegi No 81 pp: 69-76

Investigation on the performance of cationic starch and CMC addition on strength properties of fluting paper produced from OCC

By: H. Jalali Torshizi, Ph.D Student in Wood and Paper Science and Technology Faculty of Natural Resources, University of Tehran

A. Jahan- Latibari, Assist. Prof. Islamic Azad University - Karaj S.A. Mirshokraei, Profusor University of Payam Noor. Contral Organization M.M. Faezipour Prof. Faculty of Natural Resources, University of Tehran

Growing in production and consumption of various grades of papers, especially packaging grades has caused the paper industry to face limitation and shortage of raw material. Consequently this industry has searched different ways of fulfilling the raw material needs and among them, recycling of waste papers is promising. Even though paper recycling shows advantages and potentials, but also faces limitations of which deterioration of fiber quality is very important. In order to reduce the adverse affect of paper recycling on fiber and paper quality, addition of different dry-strength additives is unavoidable. This is the main objective of this investigation. In order to study the influence of the combination of dry strength additives on properties of fluting paper produced from 100% OCC, the addition of four levels of cationic starch (0, 1, 2, 3 % on BD basis) and four levels of CMC (0, 0.5, 1, 1.5 % on BD basis) is investigated. Hand sheets were produced at 120 g/m² basis weight and strength properties of hand sheets were measured. The results revealed that the addition of 1.5 % CMC, not only reduced the strength properties of paper, but also adversely affected the performance of cationic starch. However, at all levels of CMC, increasing the consumption of cationic starch improved the strength properties significantly. The highest strength of fluting paper was reached at 1 % CMC and 3 % cationic starch. However, the highest folding strength was at 1.5 % CMC and 3 % cationic starch which is almost twice the value of control paper without dry-strength additives.

Keywords: Cationic starch, CMC, Recycling, OCC, Dry strength

مقدمه

و همکاران (۳) با تکیه بر این حقیقت که کاربرد خمیر کاغذ با درصد خشکی بالا و غنی از پرکننده‌های معدنی، نیاز امروز و آینده صنایع کاغذسازی است، با انجام آزمایشاتی مشاهده نمودند که پراکنده کردن این نوع دوغاب‌ها به طور خیلی زیادی در ارتباط با میزان CMC جذب شده بر روی الیاف قرار دارد.

بنابراین CMC را به عنوان پراکنده‌سازی موفق که نقش مهمی را بر عهده دارد معرفی کردند (۳). Watanabe و همکاران (۱۰) با کاربرد CMC به عنوان افزودنی بوجود آورنده مقاومت در پایانه تر ۱۱ مشاهده کردند که با رسوب CMC بر سطح الیاف، نیاز به افزودنی‌های پایانه‌تر به میزان ۵۰-۳۰ درصد کاهش می‌یابد، ولی خصوصیات مقاومتی تغییری نمی‌کند و این امر را ناشی از ماهیت پلی‌الکترولیتی CMC که توزیع بهتر بار الیاف و در نتیجه بهبود توزیع مناسب و آسان افزودنی‌ها را سبب می‌شود را می‌دانند (۱۰). بنابراین، در عمل، متناسب با شرایط متفاوت جغرافیایی، اقتصادی و ویژگی‌های پایانه‌تر در سیستم کاغذسازی، هزینه‌ها و سطح مورد نیاز از ویژگی‌ها، ترکیبی از مواد افزودنی مقاومت خشک طبیعی و مصنوعی مورد استفاده قرار می‌گیرند. این پژوهش با هدف افزایش شاخص‌های مقاومتی بدون استفاده از پالایش انجام شده، و مقایسه‌ای بین نمونه شاهد با نمونه‌های حاوی ترکیبی از دو ماده افزودنی مقاومت خشک (نشاسته کاتیونی و CMC) بعمل آمده است.

در فرآیند بازیافت کاغذ، از روش‌های مختلفی برای بهبود اتصال بین الیاف و افزایش ویژگی‌های مقاومتی استفاده می‌شود. از جمله این روش‌ها، می‌توان از پالایش بیشتر، پرس طولانی‌تر و سنگین‌تر افزودن الیاف بکر، فرآوری‌های متعدد شیمیایی، آبی و حرارتی و استفاده از مواد مقاومت خشک نام برد (۵). از این میان، مواد افزودنی مقاومت خشک اعم از طبیعی و مصنوعی، حائز اهمیت بیشتری هستند (۶). زیرا هزینه آن‌ها کمتر و قدرت عمل آن‌ها زیادتر بوده و قابلیت تکرار سیکل بازیافت را محدود نمی‌سازند (۸، ۹). در این زمینه، Toward (۷) با افزودن نشاسته کاتیونی به خمیر کاغذ بازیافتی و بررسی اتصال بین لیفی مشاهده نمود که متصل شدن نشاسته به الیاف بازیافتی به احیای نقاط اتصال از دست رفته سطح الیاف انجامیده، قدرت اتصال بین لیفی را افزایش داده و در نتیجه خواص مقاومتی کاغذهای دست‌ساز را تا حد خمیر کاغذ بکر ارتقا داده است (۷). Johnlessiweb (۸) نیز مشاهده کرده است که نشاسته کاتیونی به دلیل دارا بودن پلیمرهای کاتیونی، مؤثرتر و قوی‌تر از سایر افزودنی‌ها عمل کرده و علاوه بر نقش تکمیلی در نگهداری مواد دوغاب، آگیری را نیز بهبود می‌بخشد (۸). Baas, Brouwer (۱) نیز در تائید مطالعات گذشته توصیه می‌کنند که به منظور ماندگاری حداکثر نشاسته بر روی الیاف و پرکننده‌های با بار منفی باید از نشاسته کاتیونی استفاده شود (۱). از طرف دیگر، Givi

(کارتن البرز، پارس، شرق و غیره) باشند. خمیرسازی تا اختلاط کامل در یک خمیرساز آزمایشگاهی، به مدت یک ساعت و با سرعت همزدن ثابت در درصد خشکی شش درصد و دمای ۵۲ درجه سانتی‌گراد انجام گرفت. به علاوه، به منظور حفظ حداکثر مقدار نرمه‌ها و الیاف ریز، کل دوغاب تولید شده با ریزترین الک (۴۰۰ مش) آبیگری گردید. در نهایت، خمیر کاغذ حاصله در محیط آزمایشگاه به مدت ۷۲ ساعت، در معرض جریان هوا خشک گردید. از خمیر کاغذ خشک شده، ۱۰ نمونه ۲ گرمی بطور تصادفی جدا شده و میانگین رطوبت آن‌ها اندازه‌گیری شد (۷/۵ درصد). pH خمیر کاغذ نیز قبل از وارد کردن مواد افزودنی مقاومت خشک اندازه‌گیری شد که در محدوده ۹/۵-۸/۵ بود. درجه روانی دوغاب خمیر کاغذ با استفاده از دستگاه شوپر ریگلر و بر اساس استاندارد شماره ۹۲-T2270m آیین نامه TAPPI ۴۸۰، ۴۵۰ اندازه‌گیری شد.

ساخت نمونه‌های کاغذ دست ساز

با توجه به اینکه در این تحقیق، اثر متقابل دو ماده افزودنی در چهار سطح مختلف و شش تکرار (تعداد ترکیب شرایط ۱۶)، بر روی پنج ویژگی فیزیکی-مکانیکی کاغذهای دست ساز تعیین شده است، بنابراین ۹۶ عدد کاغذ دست ساز کاملاً سالم با جرم پایه (۱۲۰ g/m²) ساخته شد. به دلیل اینکه در این پژوهش از هیچ گونه پالایشی استفاده نشد، به منظور جداسازی و واکنشیدگی حداکثر و به حداقل رساندن آسیب وارده به الیاف در حین فرایند جداسازی، و تا حد امکان برطرف کردن پدیده استخوانی شدن دیواره الیاف سلولزی، تمامی نمونه‌های توزین شده برای ساخت کاغذهای دست‌ساز، حداقل به مدت ۷۲ ساعت در شرایط آزمایشگاهی و در درون لیوان‌های یکبار مصرف کاملاً خیس‌انده شد. سپس جداسازی الیاف خمیر کاغذ به مدت ۳۰ ثانیه انجام گرفت. به منظور حفظ میزان ماندگاری الیاف ریز و مواد افزودنی و اجتناب از تأثیر تغییر آن‌ها بر ویژگی‌های کاغذ دست‌ساز، از آب فرایند در چرخش استفاده شد. بنابراین، تمام ۹۶ عدد کاغذ دست‌ساز، با شرایط یکسان و همگی با آب زهکشی شده از حداقل یک دوغاب نهایی خمیر کاغذ تهیه گردید. در پایان هر ترکیب شرایط نیز بمنظور به حداقل رساندن خطا، کل سیستم با آب پرفشار شستشو داده شد. ساخت نمونه‌های کاغذ دست ساز طبق استاندارد ۹۲-T2205T آیین نامه TAPPI صورت گرفت. پس از شماره‌گذاری، دسته‌بندی و مشخص کردن سمت توری، کاغذهای دست ساز با منظور انجام آزمون‌های فیزیکی-مکانیکی به مؤسسه استاندارد و تحقیقات صنعتی ایران منتقل و طبق بند ۷ استاندارد ۹۸-T2205 ST آیین نامه TAPPI در داخل اتاقک مشروط سازی با دمای ۱ ± ۲۳ درجه سانتیگراد و رطوبت نسبی ۲ ± ۵۰ درصد مشروط گردید.

مواد و روش‌ها

آماده‌سازی مواد افزودنی مقاومت خشک:

نشاسته کاتیونی از شرکت چوب و کاغذ ایران (چوکا) تهیه شده و در چهار سطح ۰، ۱، ۲ و ۳ درصد استفاده شده است. مشخصات فنی نشاسته مصرف شده به شرح زیر است:
رطوبت: ۹/۳ درصد دمای ژله‌ای شدن: ۶۷-۶۲ درجه سانتی‌گراد دمای پخت: ۸۱-۷۹ درجه سانتی‌گراد

pH: ۵/۷۳ گرانیروی: (cp)^۳ ۷۵/۷، درجه استخلاف (D.S^۴) ۰/۳۵

با توجه به اینکه تمامی نشاسته‌ها در آب سرد نامحلول می‌باشند، بنابراین باید به منظور انحلال پذیر شدن در آب پخته شوند (۲). بدین منظور، بشر حاوی مخلوط آب و نشاسته در داخل حمام آب گرم قرار گرفته و به تدریج دمای آن افزایش یافت. پس از رسیدن دمای مخلوط به ۸۰ درجه سانتیگراد، به مدت ۲۵ دقیقه در این دما نگهداری و سپس از حمام خارج و توزین گردید (۵). به دلیل تبخیر آب درون بشر، مجدداً تا سقف جرم اولیه، به آن آب گرم با دمای برابر با دمای محلول افزوده شد. در تمام مدت آماده‌سازی، مخلوط مورد نظر با یک همزن شیشه‌ای پیوسته به هم زده شد تا از رسوب نشاسته و پراکنده نشدن ذرات جلوگیری بعمل آید. طبق توصیه تولیدکنندگان نشاسته، بهترین نتایج پخت در غلظت زیر چهار درصد و بهترین نتایج پخش در دوغاب خمیر کاغذ، در غلظت زیر یک درصد بدست می‌آید (۴).

- کربوکسی متیل سلولز CMC از سازمان صنایع دفاع تهیه و در چهار سطح ۰، ۰/۵، ۱ و ۱/۵ درصد استفاده شد. مشخصات فنی CMC به شرح زیر بوده است:

شکل ذرات: پودری نوع مرغوبیت: صنعتی درجه استخلاف: ۰/۷-۰/۵
حداقل درجه خلوص: ۶۵ درصد، رطوبت: ۸ درصد، pH محلول یک درصد: ۱۰-۸

گرانیروی محلول زیر ۵ درصد: (cp) ۱۰۰۰ دانسیته: (g/cm^۳) ۰/۷-۰/۳
برای آماده‌سازی، پس از جداسازی ذرات ناخالص CMC با الک ۴۰ مش، این ماده با آب در دمای ۵۰-۴۰ درجه سانتی‌گراد مخلوط و به اندازه‌های همزده شد که کوچکترین اثری از ذرات بهم چسبیده در آن رویت نشود.

خمیر کاغذ

در این پژوهش، از مواد اولیه صددرصد بازیافتی کارت‌های کنگره‌ای کهنه قهوه‌ای (OCC)^۵ استفاده گردید. دقت لازم به عمل آمد که تمامی کارت‌های تهیه شده فاقد هرگونه آلودگی ناشی از تبدیل و مصرف بوده و تماماً پشت و رو قهوه‌ای و مخلوطی همگن از تمامی تولیدکنندگان کارت‌ها

جدول ۱- نام‌گذاری ترکیب‌ها

A _۴ = ۱/۵	A _۳ = ۱	A _۲ = ۰/۵	A _۱ = ۰	(A) CMC
B _۴ = ۳	B _۳ = ۲	B _۲ = ۱	B _۱ = ۰	نشاسته کاتیونی (B)

Archive of SID

نتایج

نتایج حاصل از اندازه‌گیری‌ها در جدول شماره ۲ و نمودارهای ۱ تا ۵ خلاصه شده است. افزایش یا کاهش هر یک از ویژگی‌ها نسبت به نمونه شاهد نیز محاسبه شده و در جدول ۲ آمده است. در شکل‌های ۱ تا ۵ گروه‌بندی میانگین‌ها نیز ارائه شده است. اندازه‌گیری جرم پایه برای محاسبه شاخص‌های مقاومتی ضروری است. ولی در این بررسی، با توجه به اینکه نوع و مقدار ماده افزودنی مقاومت خشک بر ماندگاری اجزای ریز نظیر نرمه‌ها تأثیر می‌گذارد، بنابراین این ویژگی اندازه‌گیری و در شکل ۱ ترسیم شده است. طبق نتایج بدست آمده، بیشترین ماندگاری با ترکیب شرایط افزودن ۲ و ۳ درصد نشاسته کاتیونی و ۱ و ۱/۵ درصد CMC مشاهده شده است. در حالتی که از نشاسته کاتیونی استفاده نشده است، کمترین جرم پایه و یا به عبارت دیگر احتمالاً کمترین ماندگاری در ورقه دست ساز مشاهده گردید. با وجود آنکه برای حذف اثر جرم پایه، تمام مقاومت‌ها به صورت شاخص مقاومت محاسبه و ارائه شده است، ولی همانطوری که از شکل ۲ مشاهده می‌گردد، مصرف زیادتر نشاسته به شاخص مقاومت در برابر ترکیدن بیشتری انجامیده است. شرایط مشابهی نیز در مورد دوام در برابر تاخوردن مشاهده شده است (شکل ۴).

اندازه‌گیری ویژگی‌ها

اندازه‌گیری ویژگی‌های کاغذ دست ساز طبق استانداردهای زیر از آیین‌نامه TAPPI (۱۱) انجام گرفته است:

- جرم پایه کاغذ: استاندارد شماره ۹۸ - OM ۴۱۰ T
- مقاومت در برابر پاره شدن: استاندارد شماره ۹۸ - OM ۴۱۴ T
- مقاومت در برابر کشش: استاندارد شماره ۹۸ - OM ۴۰۴ T
- مقاومت در برابر ترکیدن: استاندارد شماره ۹۷ - OM ۴۰۳ T
- دوام در برابر تاخوردن: استاندارد شماره ۹۶ - OM ۵۱۱ T

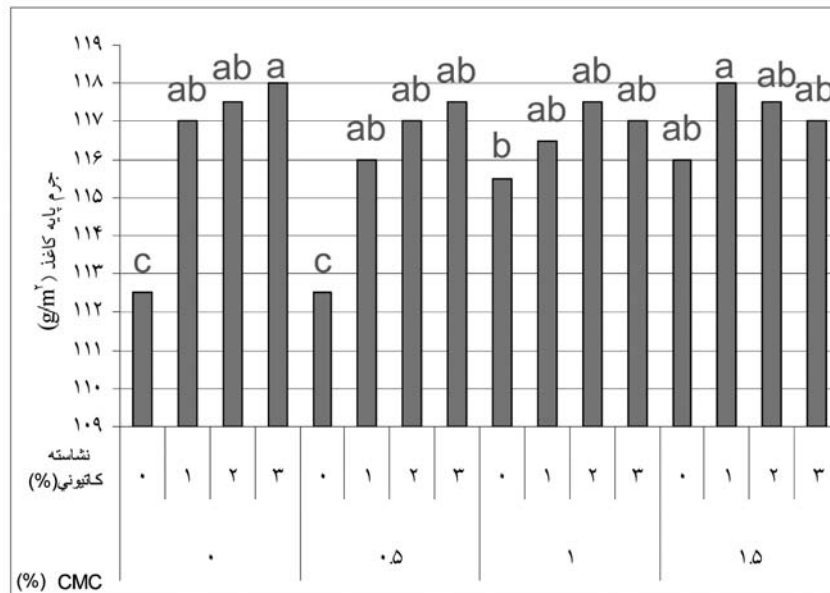
تجزیه و تحلیل آماری

مقایسه میانگین‌ها به کمک آزمون تجزیه واریانس در قالب طرح کاملاً تصادفی و گروه‌بندی میانگین‌ها با کمک آزمون چند دامنه‌ای دانکن صورت گرفت.

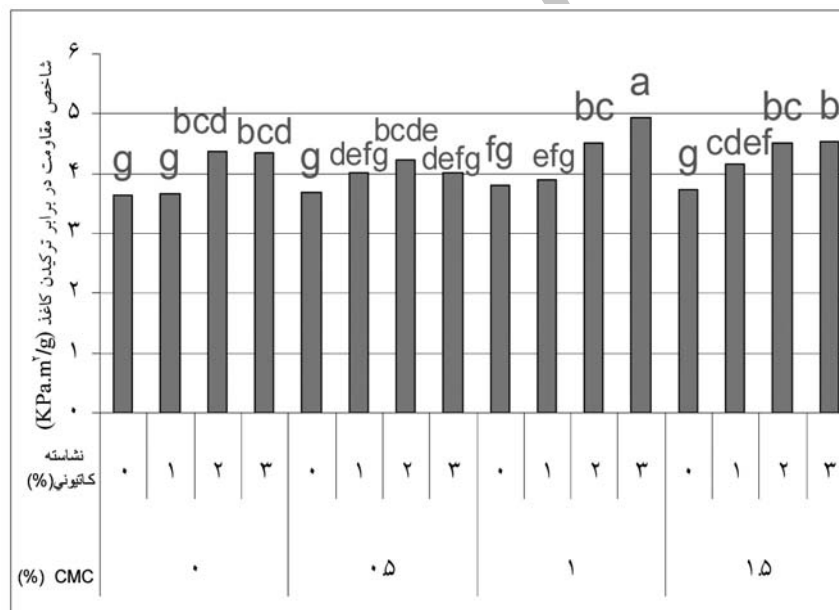
سپس به منظور مشخص نمودن ترکیب بهینه افزودن نشاسته کاتیونی و CMC بر ویژگی‌های مورد مطالعه، از روش نرمال سازی و با کاربرد چهار معادله استفاده گردید. نام‌گذاری ترکیب‌ها نیز طبق جدول زیر بوده است:

جدول ۲- ویژگی‌های کاغذ دست ساز با توجه به افزودن مقادیر مختلف CMC و نشاسته کاتیونی

جرم پایه	دوام در برابر تاخوردن		شاخص مقاومت در برابر ترکیدن			شاخص مقاومت در برابر کشش		شاخص مقاومت در برابر پاره شدن		نشاسته کاتیونی	CMC
	مقدار g/m^2	افزایش نسبت به شاهد %	تعداد	افزایش نسبت به شاهد %	مقدار $KPa/m^2/g$	افزایش نسبت به شاهد %	مقدار $KN/m/g$	افزایش نسبت به شاهد %	مقدار $mN/m^2/g$		
۰/۰۰	۱۱۲/۵۰	۰/۰۰	۳/۶۶۷	۰/۰۰	۳/۶۳۳	۰/۰۰	۲۰/۶۰۷	۰/۰۰	۴/۰۰۰	۰	۰
۴/۰۰	۱۱۷/۰۰	۲۷/۲۷	۴/۶۶۷	۰/۹۰	۳/۶۶۶	۵/۹۹	۲۱/۸۴۲	۲۸/۱۰	۵/۱۲۴	۱	۰
۴/۴۴	۱۱۷/۵۰	۷۲/۷۰	۶/۳۳۳	۲۰/۲۳	۴/۳۶۸	۳۱/۲۱	۲۷/۰۳۹	۳۹/۹۷	۵/۵۹۹	۲	۰
۴/۸۸	۱۱۸/۰۰	۱۱۸/۱۶	۸/۰۰۰	۱۹/۷۹	۴/۳۵۲	۲۳/۳۸	۲۵/۴۲۵	۴۵/۶۷	۵/۸۲۷	۳	۰
۰/۰۰	۱۱۲/۵۰	۴۵/۴۳	۵/۳۳۳	۱/۵۴	۳/۶۸۹	۴/۶۰	۲۱/۵۵۶	۲۵/۸۰	۵/۰۳۲	۰	۰/۵
۳/۱۱	۱۱۶/۰۰	۵۹/۰۶	۵/۸۳۳	۱۰/۷۰	۴/۰۲۲	۱۳/۸۳	۲۳/۴۵۷	۳۳/۶۷	۵/۳۴۷	۱	۰/۵
۴/۰۰	۱۱۷/۰۰	۹۵/۴۴	۷/۱۶۷	۱۶/۳۷	۴/۲۲۸	۲۲/۹۳	۲۵/۳۳۳	۳۹/۳۰	۵/۵۷۲	۲	۰/۵
۴/۴۴	۱۱۷/۵۰	۱۴۰/۸۷	۸/۸۳۳	۱۰/۲۳	۴/۰۰۵	۱۵/۱۲	۲۳/۷۲۳	۴۴/۰۲	۵/۷۶۱	۳	۰/۵
۲/۶۶	۱۱۵/۵۰	۳۶/۳۵	۵/۰۰۰	۴/۹۸	۳/۸۱۴	- ۱/۵۳	۲۰/۲۹۰	۲۵/۲۵	۵/۰۱۰	۰	۱
۳/۵۵	۱۱۶/۵۰	۳۶/۳۵	۵/۰۰۰	۷/۴۰	۳/۹۰۲	۱۲/۴۴	۲۳/۱۷۲	۲۸/۹۷	۵/۱۵۹	۱	۱
۴/۴۴	۱۱۷/۵۰	۱۰۴/۵۲	۷/۵۰۰	۲۴/۳۳	۴/۵۱۷	۲۷/۹۷	۲۶/۳۷۲	۳۸/۱۲	۵/۵۲۵	۲	۱
۴/۰۰	۱۱۷/۰۰	۱۵۹/۰۶	۹/۵۰۰	۳۶/۰۸	۴/۹۴۴	۴۶/۱۴	۳۰/۱۱۶	۵۷/۶۵	۶/۳۰۶	۳	۱
۳/۱۱	۱۱۶/۰۰	۳۱/۷۹	۴/۸۳۳	۲/۴۵	۳/۷۲۲	۳/۶۶	۲۱/۳۶۲	۲۷/۱۲	۵/۰۸۵	۰	۱/۵
۴/۸۸	۱۱۸/۰۰	۴۰/۹۰	۵/۱۶۷	۱۴/۵۶	۴/۱۶۲	۱۱/۹۷	۲۳/۰۷۵	۳۴/۸۷	۵/۳۹۵	۱	۱/۵
۴/۴۴	۱۱۷/۵۰	۷۲/۷۰	۶/۳۳۳	۲۴/۴۱	۴/۵۲۰	۲۵/۷۶	۲۵/۹۱۶	۳۹/۳۰	۵/۵۶۸	۲	۱/۵
۴/۰۰	۱۱۷/۰۰	۲۰۴/۵۲	۱۱/۱۶۷	۲۵/۱۰	۴/۵۴۵	۲۱/۲۰	۲۴/۹۷۶	۵۱/۰۵	۶/۰۴۲	۳	۱/۵



شکل ۱- تاثیر ترکیب CMC و نشاسته کاتیونی بر جرم پایه کاغذ و گروه‌بندی میانگین‌ها

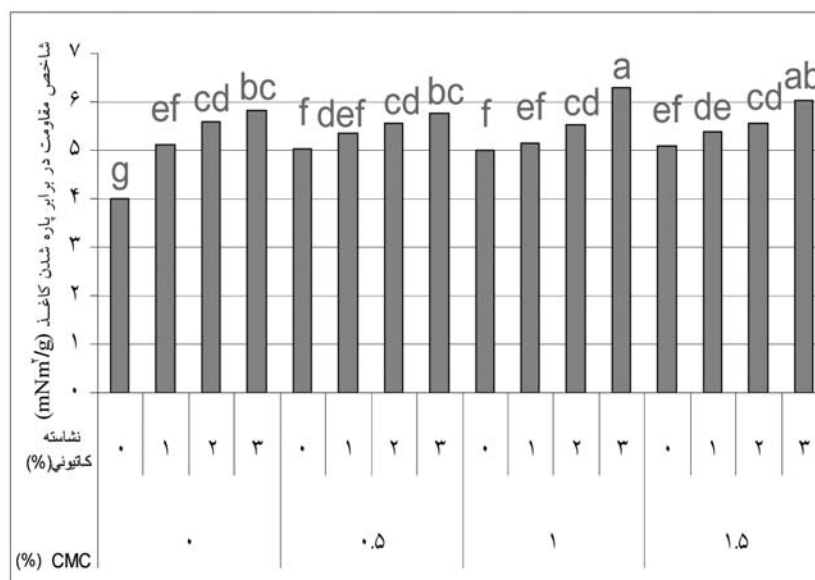


شکل ۲- تاثیر ترکیب CMC و نشاسته کاتیونی بر شاخص ترکیدن کاغذ و گروه‌بندی میانگین‌ها

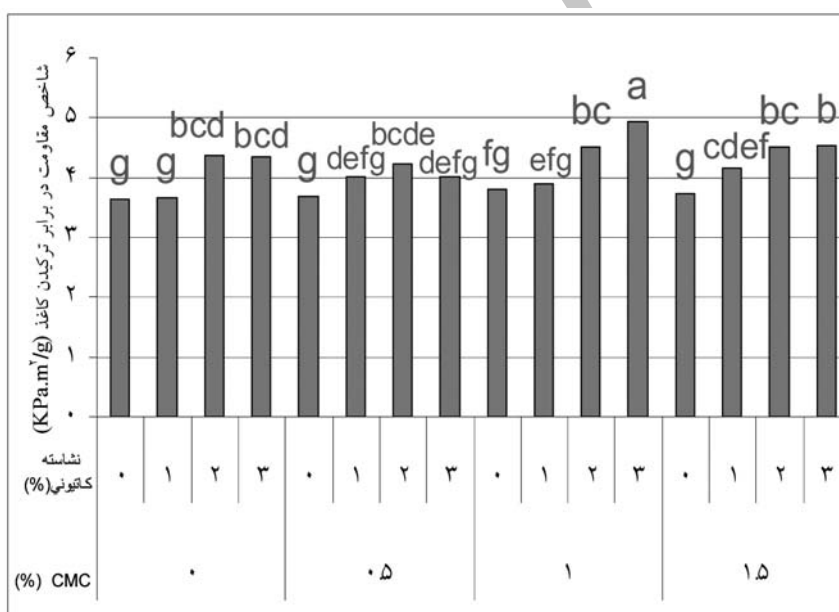
بحث و نتیجه‌گیری

افزایش مقدار CMC با ماهیت آنیونی در دوغاب خمیر کاغذ تا سطح A_p، سبب افزایش بار منفی سیستم شده است. بنابراین، علاوه بر اینکه CMC بیش از میزان A_p در سطح الیاف جذب نگردیده است، بلکه احتمالاً بدلیل تمایل شدید بارهای الکترواستاتیکی نامتجانس به یکدیگر، مولکول‌های CMC به مولکول‌های نشاسته کاتیونی دارای بار مثبت اتصال یافته و آن‌ها را نیز خنثی و غیرفعال کرده است. در نتیجه، احاطه شدن مولکول‌های

البته در این مورد نیز با وجود آنکه بیشترین دوام در برابر تا خوردن در مصرف نشاسته بیشتر مشاهده گردید، ولی بالاترین دوام مربوط به استفاده از سه درصد نشاسته و ۱/۵ درصد CMC می‌باشد. شاخص مقاومت در برابر کشش در اثر افزایش میزان مصرف نشاسته کاتیونی و CMC افزایش یافته است. بیشترین شاخص در برابر کشش در سه درصد نشاسته کاتیونی و یک درصد CMC بوده و بر خلاف انتظار، میزان مصرف دو درصد نشاسته کاتیونی نیز این مقاومت را افزایش داده است.



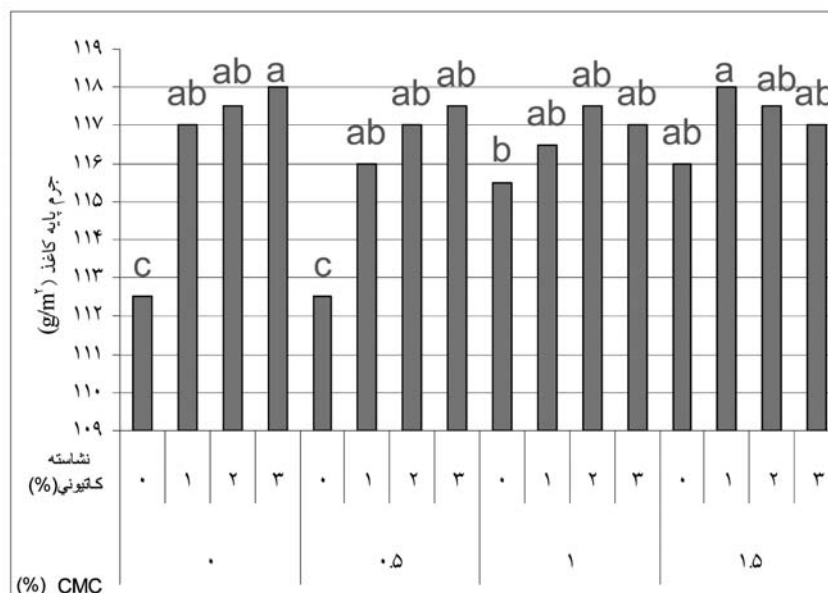
شکل ۳- تاثیر ترکیب CMC و نشاسته کاتیونی بر شاخص پارگی کاغذ و گروه‌بندی میانگین‌ها



شکل ۴- تاثیر ترکیب CMC و نشاسته کاتیونی بر دوام در برابر تاخوردن کاغذ و گروه‌بندی میانگین‌ها

بیشتر از CMC بوده است. این پدیده را می‌توان ناشی از بار مثبت نشاسته کاتیونی و تمایل شدید آن به جذب شدن بر روی سطوح با بار منفی الیاف دانست. در این وضعیت، نشاسته در شبکه الیاف ورقه شکل گرفته باقی مانده و نقش مقاومتی خود را ایفا می‌کند. از مقایسه سطوح مختلف هر یک از دو ماده به تنهایی نیز مشاهده می‌شود که در مورد نشاسته کاتیونی، حضور مقادیر بیشتر این ماده، ویژگی‌های مقاومتی را نسبت به نمونه شاهد

نشاسته کاتیونی، مانع چسبیدن آن‌ها به سطوح با بار الکترواستاتیکی منفی الیاف سلولزی و ایفای نقش مقاومتی شده است. بیشترین مقاومت در برابر تاخوردن، در سطح ترکیب دو ماده A_4B_4 ظاهر شده است که نسبت به نمونه شاهد، افزایشی نزدیک به دو برابر را نشان می‌دهد. مقایسه بین ترکیب سطوح مواد A_xB_x با سطوح A_1B_x ($X=2, 3, 4$) نشان می‌دهد که میزان تأثیر نشاسته کاتیونی در تمامی سطوح، به مراتب



شکل ۵- تاثیر ترکیب CMC و نشاسته کاتیونی بر شاخص کشش کاغذ و گروه بندی میانگین‌ها

و فیزیکی حائز برتری است. در نهایت، نتایج حاصل از محاسبات تمامی چهار معادله نرمال سازی، ترکیب A_3B_1 و A_1B_3 را به عنوان ترکیب بهینه افزودن توام نشاسته کاتیونی و CMC مشخص نمود.

از آنجایی که موارد مصرف کاغذهای بسته بندی بسیار متنوع و متعدد بوده و در هر مورد متناسب با کالای بسته بندی شده و نیروهای وارده بر کارتن، به سطح معینی از ویژگی های مقاومتی نیاز است، بنابراین با در اختیار داشتن مقادیر مقاومت های مختلف بدست آمده در اثر مصرف هر یک از دو ماده و ترکیب آن ها و مدنظر قرار دادن میزان دسترسی، هزینه های متغیر دو ماده افزودنی مقاومت خشک، متغیرهای فرآیندی و غیره، می توان ترکیب مناسب را انتخاب نمود. لیکن مسلم است که مصرف ۱/۵ درصد CMC بدلایلی نظیر کاهش ویژگی های مقاومتی موثر در کاغذهای فلوتینگ (مانند مقاومت ترکیدن و پاره شدن)، عدم امکان جذب افزودنی های مقاومت خشک و جنبه های اقتصادی، توجیه پذیر نخواهد بود.

سپاسگزاری

از گروه علوم و صنایع چوب و کاغذ دانشگاه آزاد اسلامی- واحد کرج و پرسنل محترم واحد سلولزی و بسته بندی موسسه استاندارد و تحقیقات صنعتی ایران که در اجرای این تحقیق با حسن نیت خدمات آزمایشگاهی را در اختیار پژوهشگران قرار دادند، سپاسگزاری می گردد.

پاورقی ها

- 1 - Carboxy Methyl Cellulose
- 2 - Wet end
- 3 - Centi Poise
- 4 - Degree of Substitution

افزایش می دهد. تن ها مورد استثنا، شاخص مقاومت در برابر کشش است که مقدار آن در ترکیب A_3B_1 کمتر از A_1B_3 شده است. ولی در مورد CMC، با افزایش میزان مصرف، اغلب ویژگی ها کاهش یافته و یا افزایش ناچیزی داشته اند. با این وجود، حضور این ماده، افزایش معنی داری را نشان می دهد. افزایش کم و یا کاهش ویژگی ها در اثر افزایش مقدار مصرف CMC را می توان ناشی از دافعه طبیعی بین آن و الیاف سلولزی، و در نتیجه، عدم جذب یا جذب ناقص آن بر روی سطوح الیاف و خروج از ورقه شکل گرفته تلقی کرد. با این وجود، زیاد شدن ویژگی های مقاومتی، در هر یک از سطوح مصرف نشاسته کاتیونی در اثر حضور CMC به دوغاب خمیر کاغذ را می توان علاوه بر نقش ایجاد مقاومت بوسیله CMC، تا حدی نیز ناشی از تأثیر نگهدارندگی این ماده بر روی نشاسته کاتیونی و کاهش اثرات منفی سایر مواد کاغذسازی بر عملکرد چسب های مقاومت خشک، و توزیع بهتر آن دانست که به دلیل جاذبه یونی و اتصال دو افزودنی، منجر به ممانعت از خروج نشاسته کاتیونی از ورقه شکل گرفته، در طی فرآیند آگیری می گردد. با اینحال، چنان چه گفته شد، در اثر حضور مقدار بیش از نیاز CMC در دوغاب خمیر کاغذ، این اثر معکوس خواهد شد.

البته در مورد عملکرد دو ترکیب مواد A_3B_1 و A_1B_3 بر شاخص ترکیدن و دوام در برابر تا خوردن، با وجود آنکه عملکرد آن ها نسبت به ترکیب A_1B_3 بهتر است، ولی از لحاظ آماری اختلاف معنی داری بین مقادیر این ویژگی ها وجود ندارد و هر یک از دو ویژگی در یک گروه دانکن قرار می گیرند. در مورد تأثیر ترکیب A_3B_1 بر شاخص ترکیدن و دوام در برابر تا خوردن نیز با وجود عملکرد بهتر نسبت به ترکیب A_1B_3 از لحاظ آماری در گروه های دانکن بسیار نزدیک به هم واقع شده اند. بنابراین، ترکیب شرایط حاوی فقط یک درصد نشاسته کاتیونی A_3B_1 نسبت به ترکیب حاوی فقط ۰/۵ درصد CMC و (A_3B_1) و ترکیب A_3B_1 و A_1B_3 که فقط حاوی یک و ۱/۵ درصد CMC است، از لحاظ ویژگی های مقاومتی

