

بررسی ورقه های ریز متخلخل PVC و PVC/NBR و کاربرد آنها در تولید کاغذ مصنوعی

Investigation of PVC and PVC/NBR Microporous Sheets and their Application in Production of Synthetic Paper

ظاهر تمri^{*}, محمدحسین نوید فامیلی^{*}, محمدعلی سمسارزاده

تهران، دانشگاه تربیت مدرس، دانشکده فنی مهندسی، گروه مهندسی پلیمر، صندوق پستی ۱۴۱۱۵/۱۴۳

دریافت: ۸۴/۱۷/۱۱ پذیرش: ۸۴/۲۳/۲۷

چکیده

در این پژوهش، دو روش کششی و استخراجی برای تهیه کاغذ مصنوعی بر پایه پلی وینیل کلرید (PVC) مطالعه شده است. در روش استخراجی از پلی وینیل کلرید به تنهایی و آمیخته آن با لاستیک آکریلوئنیتریل - بوتادیان (PVC/NBR) و در روش کششی از آمیخته PVC استفاده شده است. شکر به عنوان پرکننده قابل استخراج با آب، برای تولید ۳۵-۴۰ درصد حجمی متخلخل پیوسته (اندازه‌گیری شده به روش ارشمیدس) از مقادیر متوسط (باز) استفاده شد. بررسی نتایج نشان می‌دهد که با کاهش اندازه متوسط ذرات شکر توزیع ابعادی حفره‌ها نیز کاهش می‌یابد. نتایج آزمایش عبوردهی سولفوریک اسید در دمای و غلطتهای مختلف بیانگر ارتباط مستقیم عبوردهی با مقدار متخلخل و اندازه حفره‌های است. مقدار عبوردهی با افزایش دما و غلطه افزایش می‌یابد، اثر دما از غلطه بیشتر است. در این کاغذها، خاصیت نوشتاری با مداد و خودکار نیز به ترتیب متوسط و ضعیف ارزیابی شده است. در روش کششی نیز اثر دما، سرعت و مقدار کشش روی خاصیت پخش شدن جوهر که معیاری از ناهمواری (زبری) سطح است، به طور مقایسه‌ای با کاغذ معمولی بررسی شد. نتایج حاصل نشان می‌دهد که خاصیت پخش شدن (یا جذب) جوهر با افزایش مقدار کشش و دمای کشش افزایش می‌یابد. اما، افزایش سرعت کشش در شرایط ثابت مقدار و دمای کشش، پخش شدن جوهر را کاهش می‌دهد.

واژه‌های کلیدی

کاغذ مصنوعی،
استخراج، کشش،
متخلخل، PVC/NBR

مقدمه

کل در نظر گرفته می‌شود. در شکل ۱ به طور طرح وار انواع حفره‌های مورد استفاده در صنعت نشان داده شده است. محدوده اندازه این حفره‌ها در کاربردهای مختلف از مقیاس اتمی تا میلی متری تغییر می‌کند [۱]. مواد متخلخل با توجه به اندازه و تعداد حفره‌ها و مواد تشکیل دهنده آن کاربردهای متنوعی در صنایع مختلف دارند. درصد متخلخل در کاربرهای صنعتی معمولاً بین ۹۵ تا ۲۰ درصد است که به شکل نسبت حجم حفره‌ها به حجم

Key Words

Synthetic paper,
extraction, stretch,
porosity, PVC/NBR

کاغذ سلولوزی دارند از امتصاص پلیمرهای گرمانیم با ذرات پرکننده از قبیل CaCO_3 , TiO_2 و SiO_2 یا آمیخته های امتصاص ناپذیر از قبیل پلی استیرن با پلی پروپیلن یا پلی اتیلن تهیه می شوند [۱۴].

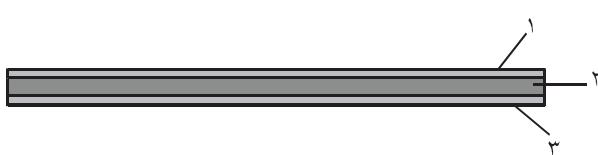
دستیابی به کاغذی مصنوعی با خواص بهتر با تولید فیلمهای چند لایه حاصل شده است. این ساختار چند لایه از فیلم پلاستیکی که در دو جهت تحت کشش قرار گرفته است و فیلم پلاستیکی حاوی ذرات پرکننده که در یک جهت تحت کشش قرار گرفته است، تشکیل می شود. پژوهش‌های بعدی در این زمینه برای بهبود خواص از قبیل تاشدگی کاغذهای مصنوعی [۱۵]، بهبود پودرشدنگی کاغذهای مصنوعی [۱۶]، کاغذهای مصنوعی با جالای زیاد [۱۷] و مواردی دیگر از این نوع انجام شده است. مطابق پژوهش‌های انجام شده ریز‌حفره‌ها به سه شکل مختلف زیر تشکیل می شوند [۱۴، ۱۸]:

- در اطراف ذرات پرکننده داخل پلیمر اصلی،
- در سطح مشترک آمیخته های امتصاص ناپذیر و
- بین فاز پیوسته بی‌شکل و فاز ناپیوسته بلوری در پلیمرهای نیمه بلوری.

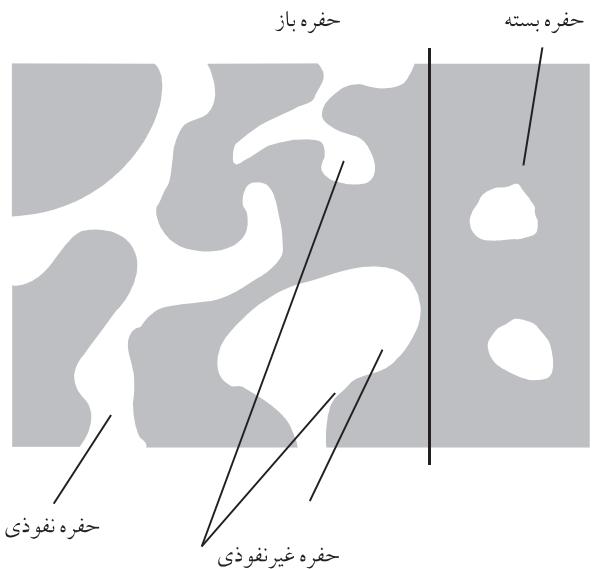
در این فرایند ریز‌حفره‌ها حین کشش کاغذ مصنوعی تولید می شوند. بسته به اینکه چه فرایندی مورد استفاده قرار گیرد، اندازه های مختلفی از حفره‌ها تشکیل می شود. محدوده اندازه حفره‌ها بین $0.1\text{ }\mu\text{m}$ تا $2\text{ }\mu\text{m}$ است. این حفره‌ها علاوه بر افزایش جذب و چسبندگی جوهر، باعث افزایش ماتی و کاهش چگالی فیلم می شوند. شایان ذکر است که ماتی و چگالی از خواص خیلی مهم هر نوع کاغذ است. بیشترین پژوهشها در حال حاضر روی فرایند کواکسترونزن چند لایه برای تولید کاغذهای مصنوعی به ویژه با پلی پروپیلن هم نظم انجام می شود [۱۹-۲۱]. طرح ساختاری کاغذ مصنوعی سه لایه در شکل ۲ آمده است. لایه های ۱ و ۳ لایه های سطحی یا کاغذ مانند هستند که به شکل تک جهت کشیده شده اند و لایه ۲ لایه اصلی است که در دو جهت تحت کشش قرار گرفته است [۱۲].

در واقع استفاده از آمیخته یادشده برای اولین بار در این پژوهش برای تهیه لایه ای کاغذ مانند استفاده شده است. در این پژوهش، به منظور تهیه کاغذ پلاستیکی از آمیخته PVC/NBR اهداف زیر مدنظر بوده است:

- تولید ورقه های ریز متخلخل پلیمری از نوع سلولولزی باز با استفاده از



شکل ۲ طرح کلی سطح مقطع نمونه کاغذ پلاستیکی سه لایه [۱۲].

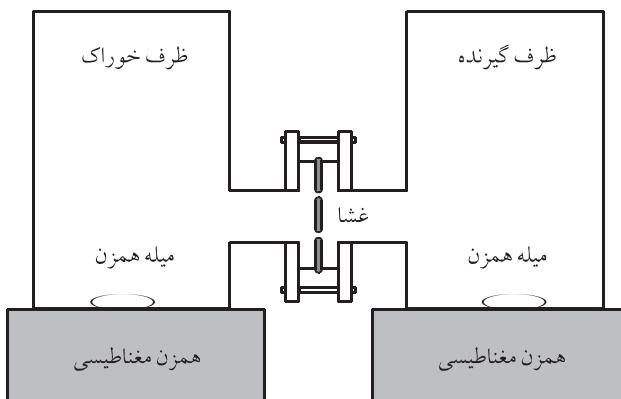


شکل ۱ انواع مختلف حفره با کاربردهای صنعتی [۱].

آنچه در این پژوهش مطالعه شده است فیلمهای متخلخل پلیمری از نوع سلول بسته و باز برای کاربردهای خاص هستند [۲، ۳]. از روش‌های مهم تهیه این فیلمها استفاده از کشش (سرد یا گرم) پلیمر خاص یا مخلوطی از آن با مقدار زیادی پرکننده در شرایط خاص دمایی، سرعت و نسبتهاي مختلف کشش است [۴-۷].

روش دیگر غالب در تولید این فیلمها استخراج نرم کننده، پرکننده و حلال از زمینه پلیمری شکل داده شده به شکل فیلم یا ورقه با استفاده از حلال مناسب برای جزء استخراج شونده در شرایط دمایی خاص است [۸-۱۱].

از مسایل مهم در تهیه صفحات ریز متخلخل، توازن بین خواص فیزیکی - مکانیکی از قبیل انعطاف‌پذیری، خلل و فرج و استحکام سطحی است که با توجه به نوع کاربرد این صفحات معین می شود. از کاربردهای مختلف مواد متخلخل می توان به نوع کاربرد مانند ساخت غشاها و صافیها، کاتالیزورها، راکتورهای زیستی، پیلهای، جداسازهای گاز، گرم کننده ها و مبدل‌های گرمایی، قالبها و تجهیزات پزشکی و جراحی اشاره کرد [۱]. یکی از کاربردهای مهم مواد متخلخل، تهیه فیلمهای متخلخل پلیمری است که خواص نوشتاری و چاپ‌پذیری دارند. این مواد که امروزه با عنوان کاغذهای مصنوعی یا کاغذهای پلاستیکی در بازار عرضه می شوند، با ظاهری کاغذ مانند، خصوصیات کاغذ طبیعی را دارند. به دلایل صرفه جویی در مصرف کاغذهای طبیعی (کاغذهای سلولوزی) و همچنین دلایل اقتصادی، به جای کاغذ طبیعی پیشنهاد شده اند. پژوهشها و بررسی روی این نوع کاغذهای پلاستیکی از دهه های ۷۰ و ۸۰ میلادی آغاز شده است [۱۲، ۱۳]. فیلمهای پلاستیکی که خواص یکسانی همانند



شکل ۳ چیدمان تجهیزات مورد استفاده برای انجام آزمایش نفوذ و عبوردهی.

دستگاه پرس با فشار 150 kg/cm^3 برای شکل دادن و تهیه نمونه‌ها، دستگاه و روش آزمون ارشمیدس برای اندازه‌گیری مقدار تخلخل و دستگاه تخلخل سنج جبوه‌ای مدل ۱۴۰ Pascal برای اندازه‌گیری توزیع تخلخل بکار گرفته شد. دستگاه تخلخل سنج ضمن اندازه‌گیری و رسم توزیع اندازه حفره‌ها میانگین اندازه حفره‌ها را نیز به عنوان خروجی در اختیار قرار می‌دهد. از دستگاه آزمون نفوذ و عبوردهی غشاهای (شکل ۳) برای مطالعه و بررسی مقدار عبوردهی اسید و برای کشش و آرایش دادن نمونه‌ها از دستگاه کشش شرکت پارس پیگیر مجهز به سامانه گرمایش (کوره فلزی عایق بندی شده) مطابق شکل ۴ و ۵ استفاده شد.

روشها

بر پایه تجربه موجود [۲۱] آمیخته‌های بهینه با اجزای ارائه شده در جدول ۱ تهیه و در شرایط عملیاتی متفاوت کارایی آنها بررسی شد. آمیخته‌های C, F و G ارائه شده در جدول ۱ برای آزمایش‌های استخراج و آمیخته ارائه شده در ستون اول جدول ۱ برای آزمایش کشش طراحی شدند. تفاوت آمیخته C و G در اندازه ذرات شکر مورد استفاده است. اندازه متوسط ذرات شکر مورد استفاده در آمیخته C حدود $30 \mu\text{m}$ درصد ذرات اندازه بین $20 \text{ }\mu\text{m}$ و $50 \text{ }\mu\text{m}$ دارند و بقیه کمتر از $20 \text{ }\mu\text{m}$ هستند. اندازه متوسط ذرات شکر مورد استفاده در آمیخته G حدود $10 \mu\text{m}$ (تمامی ذرات کوچکتر از $20 \text{ }\mu\text{m}$) هستند. اجزای ذکر شده در جدول ۱ را ابتدا دستگاه دو غلتکی به مقدار کافی مخلوط کرده تا به طور کامل همگن شود. سپس، از این آمیخته‌ها ورقه‌ایی با ضخامت 0.25 , 0.3 , 0.4 و 0.6 mm به کمک دستگاه پرس با فشار 150 kg/cm^3 و در دمای 150°C تهیه شد. زمان قالب‌گیری تمامی نمونه‌ها 4 min است.

در روش تولید بر پایه استخراج پس از سرد شدن قالب، نمونه بیرون

روش استخراجی پرکننده از ترکیب پلی‌وینیل کلرید - شکر و پلی‌وینیل کلرید - لاستیک آکریلونیتریل بوتادی ان - شکر و بررسی مقدار خلل و فرج، توزیع خلل و فرج و مقدار عبوردهی اسید از نمونه‌های ساخته شده. هدف اصلی و مزیت استفاده از این روش بکارگیری آب به عنوان حلال برای استخراج پرکننده (شکر) است. همچنین، بکارگیری شکر به عنوان پرکننده‌ای که خاصیت کلوخه شدن ندارد. این ورقه‌ها در باقیها به عنوان صفحات جدا کننده و غشاها نیمه تراوا بکار می‌روند. خواص نوشتاری این نمونه‌ها با استفاده از خاصیت جذب سطحی جوهر نیز مقایسه شده است.

- بررسی آثار شرایط فرایندی روی خواص سطحی (خاصیت جذب سطحی جوهر) ورقه‌های تهیه شده با استفاده از فرایند کشش از آمیخته پلی‌وینیل کلرید - لاستیک آکریلونیتریل - بوتادی ان (PVC/NBR) در شرایط فرایندی دما، مقدار و سرعت کشش.

تجربی

مواد

در این پژوهش، پلی‌وینیل کلرید امولسیونی (E-PVC) با وزن مولکولی متوسط 95000 g/mol و چگالی 0.736 g/cm^3 به عنوان ماتریس پلیمری، دی‌اکتیل فتالات (DOP) با چگالی حدود 0.7365 g/cm^3 به عنوان نرم کننده پلی‌وینیل کلرید، لاستیک آکریلونیتریل - بوتادی ان (NBR) (33 درصد آکریلونیتریل) با وزن مولکولی متوسط 11440 g/mol ، گرانوی مونی 145 و دمای انتقال شیشه‌ای 275°C به عنوان نرم کننده و بهبود دهنده خواص پلی‌وینیل کلرید، شکر با دمای ذوب 185°C به عنوان پرکننده قابل استخراج، کلسیم کربنات با اندازه ذرات $10 \text{ }\mu\text{m}$ به عنوان پرکننده معدنی، تیتانیم دیوکسید به عنوان رنگ کننده، روی استثارات و کلسیم به عنوان روان کننده و پایدار کننده گرمایی و آب به عنوان حلal برای استخراج شکر از نمونه‌های تهیه شده استفاده شده است. در آزمایش عبوردهی اسید از صفحات، سولفوریک اسید $\text{M}/15$ با چگالی 1.08 g/cm^3 بکار گرفته شد.

دستگاهها

مخلوط کن مکانیکی و دستگاه دو غلتکی مدل PM-۳۰۰۰ برای اختلاط فرمولیندیهای مختلف، دستگاه خردکننده قهوه (Coffee Grinder) مدل MCG-۱۵۰ ساخت شرکت مایسان برای خرد کردن ذرات شکر، ورقه‌های آلومینیمی چسبیده به سطح قالب تخت مجهز به سامانه خنک کننده برای تهیه ورقه‌هایی با ضخامت حدود 0.25 , 0.3 , 0.4 و 0.6 mm ،

جدول ۱ ترکیب درصد نهایی اجزای استفاده شده در آمیخته های مختلف تهیه شده.

| اجزا | فرایند کشش (Phr) | قسمت وزنی اجزا در آمیخته C (Phr) | قسمت وزنی اجزا در آمیخته C (Phr) | قسمت وزنی اجزا در آمیخته C (Phr) | قسمت وزنی اجزا در آمیخته F (Phr) |
|-----------------|------------------|----------------------------------|----------------------------------|----------------------------------|----------------------------------|
| PVC | ۱۰۰ | ۱۰۰ | ۱۰۰ | ۱۰۰ | ۱۰۰ |
| NBR | ۶۰ | - | - | ۶۰ | - |
| شکر | ۱۳۰ | ۹۵ | ۹۵ | - | - |
| دی اکتیل فتالات | - | ۵۰ | ۵۰ | - | - |
| تالک | - | ۱۴ | ۱۴ | - | - |
| کلسیم کربنات | - | - | - | ۹۶ | - |
| روی استئارات | - | ۸ | ۸ | - | - |
| کلسیم استئارات | ۷/۶ | - | - | - | ۳/۲ |
| تیتانیم دیوکسید | ۷/۶ | ۵ | ۵ | - | ۳/۲ |

شد. با این اصلاحات، دستگاه کشش برای انجام آزمایشها بکار گرفته شد. در این روش کنترل دقیق سرعت و مقدار کشش، عوامل مهم آزمایشها هستند که کنترل این عوامل با دقت زیادی با استفاده از دستگاه کشش امکان پذیر است.

پس از انجام آزمایشها مقدماتی تعیین ماهیت، خاصیت پخش شدن جوهر که معیاری از ایجاد بی نظمی سطح یا زبری سطح است بررسی شد. آزمایشها استخراج در شرایطی ویژه و برای بررسی وابستگی به اندازه شکر انجام شد، ولی در آزمایشها کشش به علت وجود عوامل متعدد با استفاده از روش فاکتوریل تعداد ۲۷ (سه عامل در سه سطح) نمونه در دما، سرعت و مقدار کشش مختلف تهیه شد. این شرایط فرایندی در جدول ۲ آمده است.

آورده و وزن اولیه آن ثبت شد. برای استخراج شکر، نمونه ها در آب قرار می گیرند. پس از رسیدن به تعادل وزنی، نمونه ها در کوره خشک شده و وزن نهایی ثبت می شود.

در فرایند کششی پس از اینکه نمونه های لازم در ضخامت های دلخواه شکل داده شد، با استفاده از دستگاه کشش (شکل ۴) مجهر به سامانه گرمایش، اعمال کشش در شرایط مختلف دمایی، سرعت و مقدار کشش انجام شد. برای کنترل دقیق عوامل تولید، ابتدا کوره فلزی عایق بندی شده مجهر به دمای پای (thermostat) برای تنظیم دمای داخل تا 150°C مطابق شکل ۵ (که از دو نمای بیرونی و داخلی آن نشان داده شده است)، طراحی و روی دستگاه کشش نصب شد. سپس، گیره های جدیدی که قابلیت تحمل فشار و دمای زیاد را دارند ساخته و روی دستگاه نصب



شکل ۵ کوره فلزی عایق بندی شده برای کشش گرم.



شکل ۴ دستگاه کشش مجهر به کوره فلزی برای کشش گرم.

ورقهای انجام می‌گیرد به طور عمومی ثبات زیادی دارد. در روش دوم ایجاد ناهمواری روی سطح ورق بدون ایجاد تغییر داخل آن است. بدین منظور قبل از بررسی تثبیت و پخش شدن جوهر در کاغذهای تولیدی به روش اول به طور اجمالی فیزیک حفره‌های ایجاد شده بررسی می‌شود. در این راستا در جدول ۳ مشخصات نمونه‌های تولیدی به روش استخراجی از آمیخته‌های مجموعه C، G و F ارائه شده است. در این جدول اطلاعات راجع به درصد استخراج پرکننده و مقدار درصد حجمی تخلخل باز نمونه‌ها ذکر شده است. مقدار تخلخل باز نمونه‌ها از معادله ارشمیدس بدست می‌آید:

$$\frac{W_3 - W_2}{W_3 - W_1} \times 100 = \text{درصد تخلخل} \quad (1)$$

که در این معادله W_1 وزن نمونه در آب پس از خشک شدن، W_2 وزن نمونه خشک و W_3 وزن نمونه مرتبط است. در آزمایش‌های استخراج، اثر ابعاد شکر بر مقدار تخلخل باز و اندازه حفره‌ها برای کاغذ در

جدول ۲ شرایط مختلف تهیه نمونه‌های آرایش یافته.

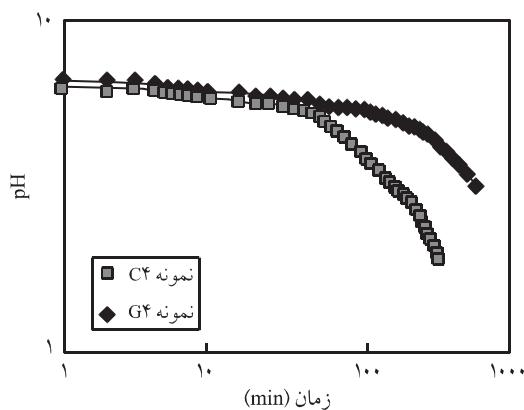
| عامل | دما (°C) | سرعت کشش (mm/s) | مقدار کشش (برابر طول اولیه) |
|-------|----------|-----------------|-----------------------------|
| سطح ۱ | ۲۵ | ۰/۰۴ | ۷/۸ |
| سطح ۲ | ۸۵ | ۰/۰۹ | ۲ |
| سطح ۳ | ۱۰۰ | ۰/۱۴ | ۲/۵ |

نتایج و بحث

همان طور که در مقدمه ذکر شد دو منطق در تولید کاغذ مصنوعی غالب است. منطق اول ایجاد حفره‌ها داخل قطعه است. در این روش تثبیت سطحی با جذب جوهر به داخل ورق ایجاد می‌شود. چاپی که روی این

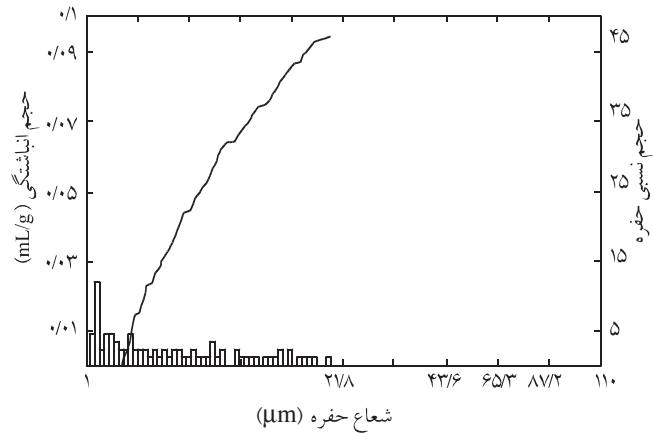
جدول ۳ مشخصات نمونه‌های تولیدی از آمیخته‌های مجموعه C، G و F

| نمونه | ضخامت (mm) | وزن (g) | وزن نمونه پس از ۱۵ h در آب (g) | وزن نمونه پس از ۱۵ h در گرمخانه (g) | وزن نمونه در آب پس از خشک شدن (g) | شرک استخراج شده (%) | درصد تخلخل باز |
|----------------|------------|---------|--------------------------------|-------------------------------------|-----------------------------------|---------------------|----------------|
| C _۱ | ۰/۴ | ۸/۰۴ | ۷/۴ | ۵/۲۲ | ۷/۱۲ | ۳۳/۸۳ | ۳۳/۱۲ |
| C _۲ | ۰/۴ | ۵/۴۱ | ۴/۸۵ | ۳/۶ | ۰/۷۴ | ۳۳/۴۵ | ۳۰/۱۴ |
| C _۳ | ۰/۳ | ۶/۰۱ | ۵/۰۵ | ۳/۹ | ۰/۷۸ | ۳۴/۷۷ | ۳۴/۱۷ |
| C _۴ | ۰/۳ | ۵/۱۲ | ۴/۷۱ | ۳/۲۸ | ۰/۷ | ۳۳/۹۸ | ۳۳/۱۶ |
| C _۵ | ۰/۲۵ | ۴/۰۴ | ۳/۶۹ | ۲/۶۸ | ۰/۵۴ | ۳۳/۶۶ | ۳۲/۸۹ |
| C _۶ | ۰/۲۵ | ۳/۲۵ | ۲/۸۲ | ۲/۱۳ | ۰/۵۰ | ۳۴/۴۶ | ۳۰/۶ |
| G _۱ | ۰/۴ | ۶/۳۸ | ۵/۷۶ | ۴/۲ | ۱/۰۲ | ۳۴/۱۶ | ۳۲/۹۱ |
| G _۲ | ۰/۴ | ۶/۲۱ | ۵/۶۵ | ۴/۰ | ۰/۹۴ | ۳۵/۵۸ | ۳۵/۱۲ |
| G _۳ | ۰/۳ | ۵/۰ | ۴/۴۱ | ۳/۲۳ | ۰/۷۱ | ۳۵/۴ | ۳۷/۶۲ |
| G _۴ | ۰/۳ | ۴/۸۲ | ۴/۲۵ | ۳/۱۲ | ۰/۶۳ | ۳۵/۵۳ | ۳۳/۲۴ |
| G _۵ | ۰/۲۵ | ۴/۲۵ | ۴/۲۵ | ۲/۸ | ۰/۵۵ | ۳۴/۱۲ | ۳۷/۴ |
| G _۶ | ۰/۲۵ | ۳/۹ | ۳/۶ | ۲/۶ | ۰/۵۳ | ۳۳/۳۳ | ۳۲/۵۷ |
| F _۱ | ۰/۶ | ۷/۱۱ | ۶/۰۲ | ۳/۹۸ | ۰/۲۹ | ۴۴/۰۲ | ۳۵/۶ |
| F _۲ | ۰/۶ | ۶/۱۸۸ | ۵/۸۶ | ۳/۷ | ۰/۲۹ | ۴۴/۷ | ۳۶/۹۲ |
| F _۳ | ۰/۴ | ۵/۷ | ۴/۶ | ۳/۲۷ | ۰/۲۸ | ۴۲/۶۳ | ۴۰/۰۶ |
| F _۴ | ۰/۴ | ۵/۴ | ۴/۳ | ۲/۹ | ۰/۲۸ | ۴۶/۲۹ | ۳۴/۹۱ |
| F _۵ | ۰/۳ | ۴/۲۵ | ۳/۸۵ | ۲/۴ | ۰/۲۶ | ۴۳/۵۲ | ۴۰/۳۸ |
| F _۶ | ۰/۳ | ۳/۸۶ | ۳/۴ | ۲/۱۵ | ۰/۲۵ | ۴۴/۳ | ۳۹/۶۸ |

شکل ۸ مقایسه تغییر pH با زمان در نمونه های C_۴ و G_۴.

ذرات پر کننده (شکر) متوسط اندازه حفره های ایجاد شده نیز کاهش می یابد. برای ارزیابی اثر ابعاد حفره ها بر مقدار عبوردهی در نسبت مساوی سلولهای باز از آزمایش مقدار عبوردهی سولفوریک اسید (آزمون pH) استفاده شده است. در شکلهای ۸ و ۹ نتایج این آزمایش ارائه شده است.

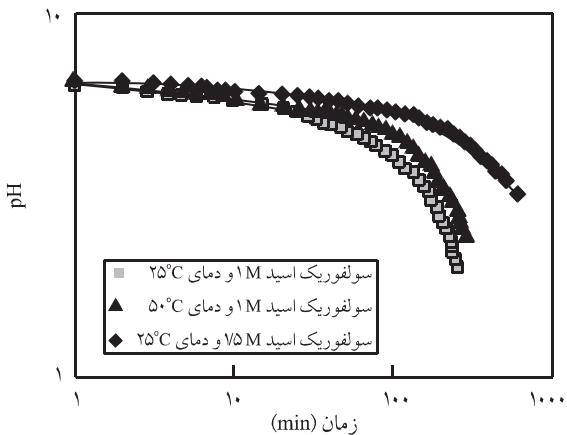
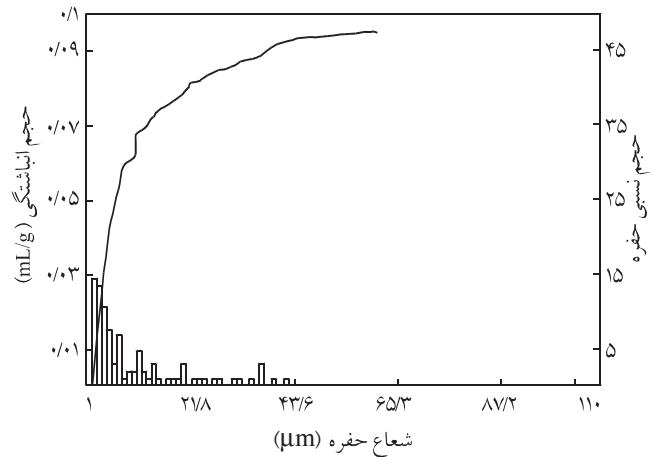
با کاهش میانگین اندازه حفره ها روند تغییر pH کندتر می شود که در واقع این موضوع بیان کننده کاهش مقدار عبوردهی با زمان است (شکل ۸). اما، این نکته قابل توجه است که با افزایش غلظت اسید pH سریعتر کاهش می یابد و بیان کننده افزایش مقدار عبوردهی است (شکل ۹)، با افزایش دما روند تغییر pH سریعتر می شود (شکل ۹)، اثر افزایش دما در تغییر pH از افزایش غلظت بیشتر است. (شکل ۹). قابل ذکر است که نمونه های آزمایش شده در این بخش را که عبوردهی اسید از آنها در

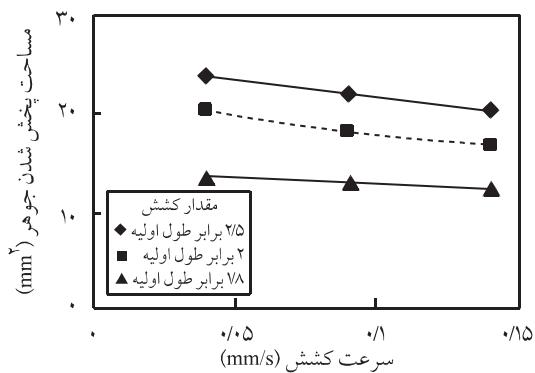
شکل ۶ نمودار توزیع حفره ها در نمونه C_۴.

ضخامت های مختلف بررسی شده است. همان طور که از جدول ۳ مشخص می شود، متوسط مقدار تخلخل در نمونه های مجموعه F نسبت به دو مجموعه دیگر بیشتر است که این موضوع به مقدار شکر بکار رفته و مقدار شکر استخراج شده بیشتر آن مربوط است. افزایش درصد شکر در نمونه های بدون لاستیک به علت کاهش شدید خواص مکانیکی امکان پذیر نیست. در اصل با اضافه کردن لاستیک امکان افزایش پر کننده و در نتیجه افزایش درصد تخلخل باز امکان پذیر می شود.

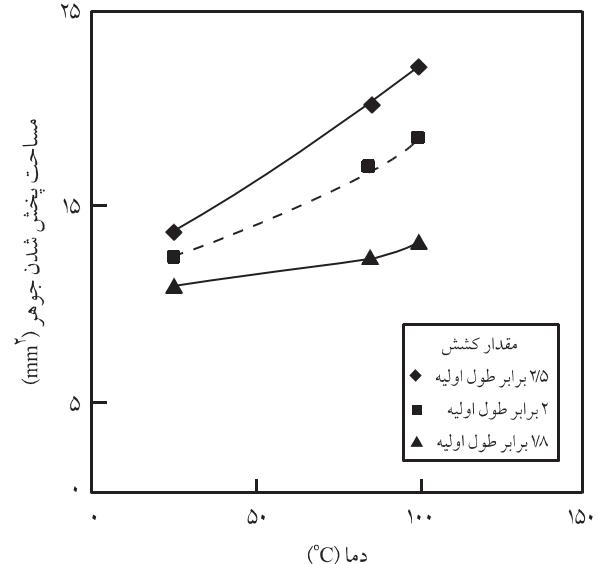
نتایج بررسی اثر دانه بندی شکر حاصل از اندازه گیری با دستگاه تخلخل سنج جیوه ای از نمونه های مجموعه C و G (ورق با ضخامت ۰/۳ mm) در شکلهای ۶ و ۷ ارائه شده است.

متوسط اندازه حفره ها در نمونه های C_۴ و G_۴ به ترتیب ۲۲/۳۲۵ و ۰/۳۷۵ mm است. از شکلهای ۶ و ۷ مشخص است که با کاهش اندازه

شکل ۹ نمودار تغییر pH با زمان در نمونه G_۴ در شرایط مختلف دمایی و غلظت.شکل ۷ نمودار توزیع حفره ها در نمونه G_۴.



شکل ۱۲ نمودار رفتار پخش شدن جوهر در سرعتهای مختلف کشش و دمای 100°C .



شکل ۱۰ نمودار رفتار پخش شدن جوهر در برابر دما در مقادیر مختلف کشش و سرعت کشش 0.09 mm/s .

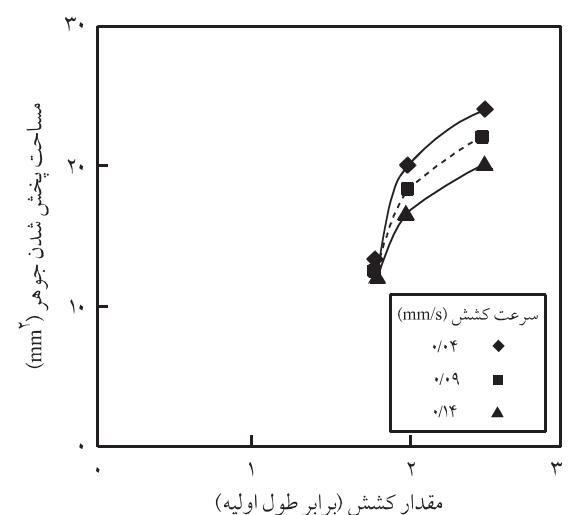
نتایج حاصل از شرایط مختلف کشش، دما، سرعت و مقدار کشش روی خاصیت پخش شدن جوهر در شکل‌های ۱۰ تا ۱۲ ارائه شده است. در آزمایش بررسی مقدار پخش شدن جوهر، از 10 mm جوهر استفاده شد. اعمال جوهر با استفاده از سوزن همیلتون با فاصله تقریبی $3\text{--}5 \text{ mm}$ انجام شده است.

نمودارهای شکل ۱۰ نشان می‌دهند که با افزایش دمای کشش، مساحت پخش شدگی جوهر روی نمونه‌ها افزایش می‌یابد، این مطلب را چنین می‌توان توجیه کرد که با افزایش دما تحرک زنجیرها در حالت کلاف مانند بیشتر شده و آرایش یافتنگی بیشتری حاصل می‌شود، در نتیجه ذرات ریز پرکننده بیشتری به سطح می‌آیند و زیری سطح افزایش می‌یابد. در شکل ۱۱ نشان داده شده که با افزایش مقدار کشش زنجیرهای پلیمری بیشتری به حالت آرایش یافته در آمده، با افزایش آرایش یافتنگی، فاصله بین ذرات پرکننده و زمینه بیشتر شده، حفره‌های ریز سطحی بیشتری تشکیل می‌شود، در نتیجه زیری سطح افزایش یافته، مساحت پخش شدگی جوهر روی نمونه‌ها افزایش می‌یابد. در شکل ۱۲ مشاهده می‌شود که با افزایش سرعت کشش فرصت استراحت زنجیرها کمتر بوده، در نتیجه بعد از اتمام کشش، زنجیرها فرصت استراحت کردن نداشته، مقدار آرایش یافتنگی کم شده و مساحت پخش شدگی جوهر روی نمونه‌ها کاهش می‌یابد.

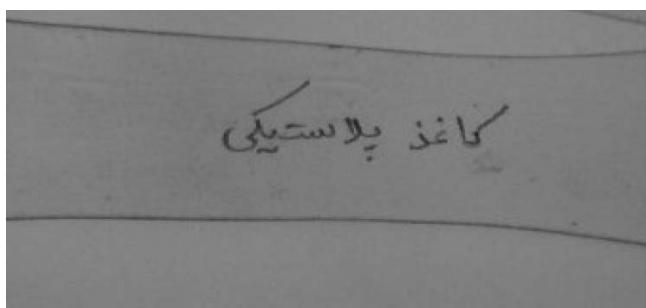
تصاویر ارائه شده در شکل‌های ۱۳ و ۱۴ نوشتارهای با مداد و شکل ۱۵ نوشتارهای با خودکار را روی نمونه‌های تولیدی نشان می‌هد. نتایج کمی پخش شدن جوهر نیز در جدول ۴ ارائه شده است.

تصاویر نوشتارها با مداد ارائه شده در شکل ۱۳ بیانگر بهتر بودن خاصیت نوشتاری در نمونه PVC/NBR کشیده شده نسبت به سایر نمونه‌های است. این برتری نمایانگر بیشتر بودن زیری سطح در این نمونه نسبت به سایر نمونه‌های است. (این مورد در شکل ۱۴ به طور واضحتر

شرایط بررسی شد، نه تنها به عنوان کاغذ مصنوعی بلکه به عنوان غشاها نیمه تراوا نیز می‌توان بکار گرفت (از جمله در باتریهای الکتریکی به عنوان صفحات جداکننده بین قطب مثبت و قطب منفی). در پخش فرایند کششی، برای بررسی آثار کشش و آرایش یافتنگی در ایجاد ریز حفره‌های سطحی که به عنوان عوامل ایجاد خواص نوشتاری مد نظر بوده‌اند، از خاصیت پخش شدن جوهر روی نمونه‌های کشیده شده و کشیده نشده استفاده شده است. لازم به ذکر است که حفره‌های ایجاد شده در این فرایند حفره‌های بسته سطحی هستند.



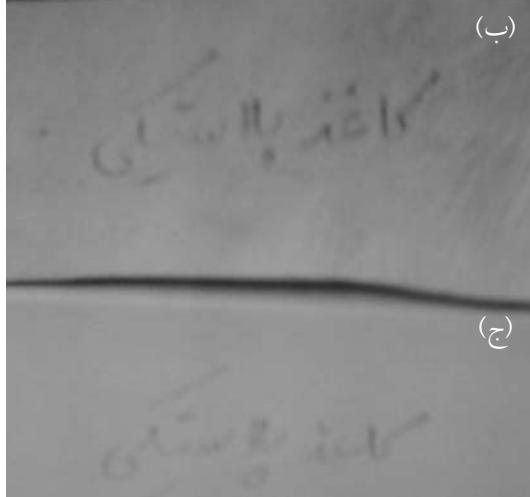
شکل ۱۱ نمودار رفتار پخش شدن جوهر در برابر کشش در سرعتهای مختلف کشش و دمای 100°C .



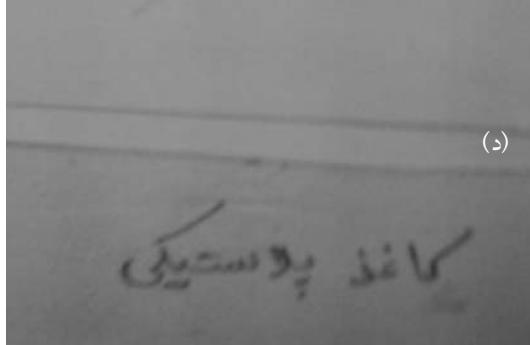
شکل ۱۴ نمایش خاصیت نوشتاری با مداد در نمونه تهیه شده از آمیخته PVC/NBR کشیده شده.



(ب)



(ج)

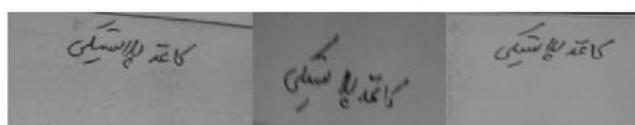


(د)

کشیده شده، PVC/NBR کشیده نشده، کاغذ سلولوزی و نمونه های تولیدی به روش استخراجی از آمیخته های G₄ و F₅ در جدول ۴ ارائه شده است. کاغذ سلولوزی بیشترین مساحت پخش شدن جوهر را (۳۶ mm²) دارد. ولی، با انجام فرایندهای ذکر شده مقدار پخش جوهر روی کاغذهای PVC و PVC/NBR افزایش چشمگیری یافته و تا حد کاغذ سلولوزی نزدیک شده است (۲۸ mm² در کاغذ تولیدی به روش استخراجی در مقایسه با ۳۶ mm² در کاغذ سلولوزی).

کمترین و بیشترین مقدار پخش جوهر برای نمونه های تولیدی به روش کششی به ترتیب برابر ۱۰/۲۴ و ۱۰/۱ mm² بوده است. کمترین مقدار مساحت پخش شده جوهر روی نمونه تولیدی در شرایط دمایی ۲۵°C، مقدار کشش ۷/۸ برابر طول اولیه و سرعت کشش ۰/۱۴ mm/s و بیشترین مقدار مساحت پخش شده جوهر روی نمونه تولیدی در شرایط دمایی ۱۰۰°C، مقدار کشش ۷/۵ برابر طول اولیه و سرعت کشش ۰/۰۴ mm/s حاصل شده اند.

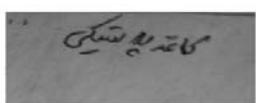
از نتایج بدست آمده می توان نتیجه گرفت که در محدوده سرعتهای



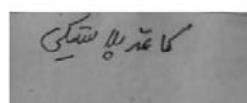
(ج)

(ب)

(الف)



(ه)



(د)

شکل ۱۵ مقایسه خواص نوشتاری با خودکار روی نمونه های مختلف: (الف) PVC/NBR کشیده نشده، (ب) کاغذ سلولوزی، (ج) PVC/NBR کشیده شده، (ه) G₄ و (د) F₅.

شکل ۱۳ مقایسه خواص نوشتاری با مداد روی نمونه های مختلف: (الف) G₄، (ب) F₅، (ج) PVC/NBR کشیده نشده و (د) PVC/NBR کشیده شده.

نشان داده شده است). در شکل ۱۵ نیز خواص نوشتاری با خودکار در نمونه های مختلف مقایسه شده است. قابل ذکر است که خاصیت نوشتاری با خودکار در اکثر نمونه ها خوب است. ولی، به طور ویژه در نمونه های تولیدی به روش استخراجی از آمیخته های G₄ و F₅ به علت وجود حفره های باز بیشتر و در نتیجه نفوذ بیشتر جوهر به عمق و در نمونه PVC/NBR کشیده شده به دلیل وجود حفره های سطحی و بیشتر بودن زبری سطح، بهترین جوابها حاصل شده است.

مقایسه مساحت پخش شدن جوهر روی نمونه بهینه PVC/NBR

در صد حجمی تخلخل باز را در ترکیب نهایی آن ایجاد کرد. با توجه به آزمایش‌های انجام شده روی نمونه‌ها مقدار و اندازه پرکننده نقش مهمی در مقدار و توزیع اندازه حفره‌های ایجاد شده دارد. مقدار و زمان عبوردهی اسید نیز به این دو عامل یعنی مقدار تخلخل و اندازه حفره‌ها وابسته است.

۲- روش دیگر تولید کاغذ مصنوعی، روش کششی است. در این روش ایجاد خواص نوشتاری با ایجاد ناهمواری سطحی روی آمیخته PVC/NBR امکان‌پذیر است. با بررسی آزمایشها روی نمونه‌های تولیدی از این روش مطالب ذیل حاصل شد:

- در محدوده سرعت‌های کشش آزمایش شده با افزایش سرعت کشش مقدار بی نظمی سطح یا زبری سطح با توجه به کاهش مساحت پخش شده جوهر کاهش می‌یابد.

- با افزایش دما مقدار بی نظمی سطح افزایش می‌یابد.

- با افزایش مقدار کشش بی نظمی سطح یا زبری سطح افزایش می‌یابد.

- اثر مقدار کشش در محدوده آزمایش شده از دما و سرعت کشش بیشتر است.

به طور کل می‌توان اذعان کرد که با کشش آمیخته حاوی پرکننده، در سطح ورق ناهمواری‌های سطحی ایجاد می‌شود که باعث بهتر شدن خواص نوشتاری و چاپ‌پذیری آن می‌شود. این خاصیت با افزایش مقدار کشش بهتر می‌شود که می‌تواند به علت افزایش فاصله بین فاز پلیمری و ذرات پرکننده در اثر کشش و در نتیجه ثبیت حفره‌های ایجاد شده در سطح باشد.

جدول ۴ مقایسه خاصیت پخش جوهر روی نمونه‌های تهیه شده با کاغذ سلولوزی.

| نمونه | مساحت پخش شدن جوهر (mm^2) |
|--------------------|--------------------------------------|
| PVC اولیه | ۹ |
| PVC/NBR کشیده نشده | ۹ |
| PVC/NBR کشیده شده | ۲۴/۰۱ |
| کاغذ سلولوزی | ۳۶ |
| C۴ | ۲۸ |
| G۴ | ۲۸ |
| F۵ | ۳۰ |

کشش آزمایش شده با افزایش سرعت کشش مقدار بی نظمی سطح یا زبری سطح (با توجه به کاهش مساحت پخش شده جوهر) کاهش می‌یابد. همچنین، افزایش دما نیز مقدار بی نظمی سطح را افزایش می‌دهد. با افزایش مقدار کشش بی نظمی سطح یا زبری سطح افزایش می‌یابد. به طور کل در محدوده آزمایش شده اثر مقدار کشش از دما و سرعت کشش بیشتر است.

نتیجه‌گیری

با توجه به نتایج این پژوهش:

- ۱- می‌توان با استخراج پرکننده (شکر) از زمینه پلی‌وینیل کلرید و آمیخته آن با لاستیک آکریلونیتریل - بوتاادی ان به طور متوسط ۳۵ تا ۴۰ تا

مراجع

1. Ishizaki K., Komarneni S. and Nanko M., *Porous Material: Process Technology and Application*, Kluwar Academic, Boston, London, Chap. 1, 1998.
2. Schut J.H., The New Look in Plastic, www.plastictechnology.com, 2002.
3. Hammer E.A.G., Process for Preparing Microporous Polyethylene Film by Uniaxial Cold and Hot Stretching, *US Pat. 4,620,956*, 1986.
4. Nakamura S., Kaneko S. and Mizutani Y., Microporous Polypropylene Sheets Containing CaCO_3 Filler, *J. Appl. Polym. Sci.*, **49**, 143 -150, 1993.
5. Toyoda T., Ohbar Y., Shirai K., Takagi A. and Tamanaka M.,

Process for Producing Oriented Composite Polyolefin Resin Films, *US Pat. 4,472,227*, 1984.

6. Nagou S. and Nakamura S., Microporous Film and Process for Production Thereof, *US Pat. 4,791,144*, 1988.
7. Fortuin H.M. and Simmelink J.A.P.M., Microporous Film and Process for the Production Thereof, *US Pat. 5,370,889*, 1994.
8. Maurice E., Honey C. and Rupert C., Process of Producing Microporous Material, *US Pat 2,542,527*, 1951.
9. Witt H.S., Microporous Vinyl Chloride Resin and Method of Making Same, *US Pat. 2,772,322*, 1956.
10. Doi Y., Kohno M. and Yoshitake K., Alkaline Battery Aeparator, *US Pat. 4,190,707*, 1980.

11. Young J., Geissel C.H. and Zenczak P., Process of Manufacturing a Microporous Sheet Material, *US Pat. 4,237,083*, 1980.
12. Takaski M. and Yoshiyasu M., Synthetic Paper and Method of Making Same, *US Pat. 3,799,828*, 1974.
13. Takaski M. and Yoshiyasu M., Method of Making Synthetic Paper, *US Pat. 4,075,050*, 1978.
14. Fong A. and Lin C., Process for the Production of a Biaxially Oriented Polypropylene Synthetic Paper of High Gloss and Easy-drying Printability, *US Pat. 6,001,290*, 1999.
15. Tanba Sh., Yoshiyasu M. and Niyabe Y., Synthetic Paper and Method of Making Same, *US Pat. 3,790,435*, 1972.
16. Toyada T., Synthetic Paper Improved with Respect to Dusting Trouble, *US Pat. 3,922,427*, 1974.
17. Toyoda T., Synthetic Paper Printable in High Gloss, *US Pat. 4,663,216*, 1987.
18. Danella O.J., Ruth J., Santana C., Manrich S. and Manrich S., Surface and Printing Properties of Synthetic Film Paper, *J. Appl. Polym. Sci.*, **88**, 2346-2355, 2003.
19. Fong A. and Lin C., Process of 3-Layer Co-extruded Biaxial Oriented Polypropylen(BOPP) Synthetic Paper, *US Pat. 5,552,011*, 1996.
20. Fong A. and Lin C., Process for Producing a 3-Layer Co-extruded Biaxially Oriented Polypropylene Synthetic Paper of Thickness 25-250 μm, *US Pat. 6,364,988*, 2002.
21. Fong A. and Lin C., Process Using Single Screw Extruder for Producing a Three Layer Co-extrusion Biaxially Oriented Polypropylene Synthetic Paper of Thickness 25-250 μm, *US Pat. 6,368,543*, 2002.