

کاهش هزینه و افزایش ضریب اطمینان در ساخت و تولید تایر باروش پخت بخار/ نیتروژن

Tire curing with steam/ nitrogen system reduces costs & enhances reliability

Elastomerics, Jul 1990

By: Kathleen A. Kuberka

ترجمه: مهندس اکرم هوبخت

مجمع صنایع لاستیک کرمان

واژه‌های کلیدی:

سیستم بخار/ نیتروژن، تایر خام، گرماده، رویه تایر، (م)

چکیده

در این مقاله سیستم پخت بخار/ نیتروژن تایر مورد بحث قرار می‌گیرد و ضمن برطرف کردن مزایایی از قبیل کاهش هزینه‌های ساخت و نیز افزایش اعتبار محصول نهایی درباره افزایش فشار داخلی پخت تایر، افزایش عمر کیسه پخت تایر و ایمنی در ایمن سیستم، روش به کارگیری این سیستم و اصولی که باید رعایت گردند، توضیح داده می‌شوند. طرز تهیه نیتروژن نیز از اهم مسائلی است که در این سیستم باید به آن توجه شود (م).

بر اساس گزارش‌های آزمون جاده، به علت ثبات فشار قابل دستیابی توسط سیستم نیتروژن کیفیت محصول بهبود یافته و ضایعات تایر را کاهش داده است.

در فرایند پخت تایر، سیالاتی (محیط‌های مادی) همچون بخار و / یا آب داغ یا گازی اثر تولیدی به منظور تولید گرما و فشار لازم برای وولکانش مناسب لاستیک تایر، مورد استفاده قرار می‌گیرند.

تبدیل سیستم‌های پخت به سیستم پخت با محیط بخار/ نیتروژن قبلاً در بعضی از کارخانه‌های تولید تایر صورت گرفته است و در حال حاضر در سایر کارخانه‌ها نیز در شرف انجام است. عواملی که موجبات انجام بررسی‌های تبدیل را فراهم آورده‌اند شامل ایمنی و اعتبار سیستم سیال

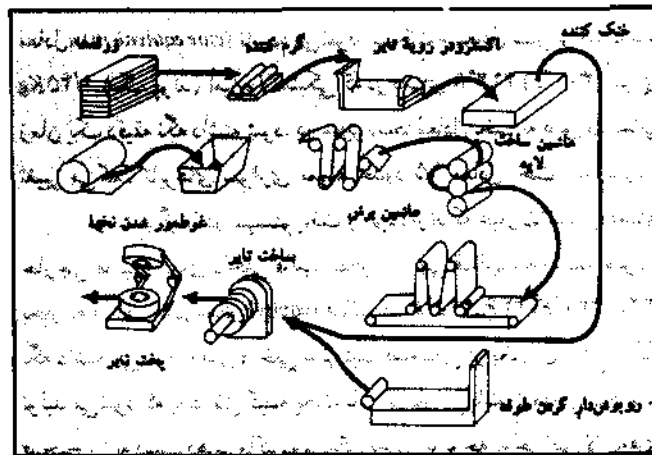
می‌باشند. استفاده از نیتروژن، کاهش هزینه‌های کلی فرایند، افزایش فشار وارده سیال مصرفی، افزایش عمر کیسه پخت تایر و اعتبار را نشان داده است.

جهت رفع نیازهای منحصر به فرد صنعت تایر، سیستم‌های ذخیره نیتروژن ویژه‌ای برای نصب در کارخانه‌های تایر سازی طراحی شده‌اند. سیستم‌های نیتروژنی موجودند که نیازهای فشار و جریان را برای تأسیسات آزمایشگاهی (برای مثال، یک تبدیل فشار) تا تبدیلهای واحد صنعتی تایر در مقیاس کامل، تأمین می‌کنند.

فرایند پخت تایر

واحدهای ساختمانی اصلی تایر عبارت‌اند از لایه‌های نخی، طوقه‌های سیمی تایر، قطعات لاستیکی رویه مشتعل بر مخلوطی از لاستیک استرن - بوتادی ان (SBR) و لاستیک پلی بوتادی ان (BR) و مخلوط لاستیکی دیواره تایر که حاوی درصد بالایی از لاستیک طبیعی (NR) است.

تایرها به صورت لایه‌های پی‌درپی روی درام‌های تخت (درام عبارت است از یک استوانه صاف و تخت چند تکه که دو انتهای آن باز بوده و روی یک شفت متحرک مربوط به ماشین تایر سازی قرار داده می‌شود و درام تخت نوعی از انواع درام‌ها می‌باشد که در آن قطر درام بیشتر از قطر طوقه تایری می‌باشد که باید روی آن ساخته شود و برابر با قطر رینگ تایر به علاوه یک اینچ می‌باشد (م). سوار می‌شوند و سپس در یک قالب فشار، برای رسیدن به یک حالت کنسانسی قوی، که فاقد چسبندگی و در مقابل سایش مقاوم است، پخت می‌شوند. شکل ۱ نمودار جریان فرایند ساخت تایر را نشان می‌دهد.



شکل ۱ - سطح جریان فرایند صنعتی تایر

Key Words:

Steam/ nitrogen system, Green tire, Exothermic, Tread. (T)

مرحله پخت، تایلر را به شکل نهایی با رویت مناسب خود تبدیل می‌کند. پخت با جا دادن «تایلر خام» در داخل قالب تایلری صورت می‌گیرد که با کیسه پخت تایلر لاستیکی قابل جمع شدن، تثبیت می‌شود. گرما و فشار لازم برای فرایند پخت توسط یک یا چند سیال مهیا می‌شود که عبارت‌اند از: بخار، آب گرم، گاز بی‌اثر تولیدی یا نیتروژن. مراحل فرایند پخت از این قرارند:

۱ - «تایلر خام» در قالبها جا داده می‌شود.

۲ - بخار با فشار پایین یا گاز بی‌اثر با فشار $2068-2766 KPa$ ($40-110 psi$) برای شکل‌گیری تایلر، به داخل کیسه پخت تایلر تزریق می‌شود.

۳ - قالب بسته شده و بخار با فشار بالا در $1655 KPa$ ($240 psi$) برای حرارت دادن تایلر، به کیسه پخت تایلر تزریق می‌شود (در زمانی حدود $0/55 min$ بسته به نوع تایلر).

۴ - سپس آب داغ در دمای $470^{\circ}K$ ($385^{\circ}F$) یا گاز بی‌اثر در فشار حدود $2068-3103 KPa$ ($300-450 psi$) بسته به نوع تایلر برای کل دور پخت وارد می‌شود. گاز بی‌اثر به طور معمول گرما نمی‌بیند.

۵ - در پایان این دور، کیسه پخت تایلر تخلیه می‌شود. در سیستمهای آب داغ، ابتدا آب سرد برای خنک کردن تایلر و در نتیجه جدا شدن آن از قالب، وارد می‌شود و سپس برای جمع شدن کیسه پخت تایلر به وسیله یک سیستم تخلیه کننده هوا، خلاء ایجاد می‌شود. در سیستمهای گاز بی‌اثر، برای جمع شدن کیسه پخت تایلر، گاز داخل آن را تا رسیدن به فشار اتمسفر خالی می‌کنند.

۶ - سپس تایلر از قالب برداشته می‌شود.

دور پخت تایلر زیر کنترل یک وابستگی زمان/دما است که «پخت معادل» (*cure equivalent*) نامیده می‌شود. پخت معادل برابر است با $0/45 Kg$ (یک پوند) آمیزه لاستیکی که در دمای $422^{\circ}K$ ($300^{\circ}F$) برای زمان یک دقیقه نگه داشته شود. در سایر دماها معادل پخت به صورت نمایی تغییر می‌کند. تایلرهای سواری نمونه حدود ۱۵ معادل پخت نیاز دارند. دو منبع گرما در سیستم پخت وجود دارند که عبارت‌اند از: دمای خارجی قالب و دمای داخلی قالب. دمای خارجی قالب به وسیله جریان بخار به داخل حفره‌های (*cavity*) قالب در $436-495^{\circ}K$ ($325-430^{\circ}F$) نگه داشته می‌شود. دمای داخلی با ترکیب صحیحی از بخار، آب داغ یا گاز تولید می‌شود که به داخل کیسه پخت تایلر جریان می‌یابد تا معادل پختهای صحیح را به دست دهند. ماکسیمم دمای پخت، با توجه به خواص لایه‌های نخ و نقطه نیم‌سوزی (*scorch*) لاستیک تایلر، تنظیم می‌شود.

برای سیستمهای نمونه متوسط زمان پخت می‌تواند به ترتیب زیر تخمین زده شود:

تایلرهای موتورسیکلت $11 min - 9$ ، تایلرهای سواری $15-12 min$ ، تایلرهای سبک وانتی (۶ لایه‌ای) $18-35 min$ ، تایلرهای سنگین کامیونی $2hr-48 min$ و تایلرهای ماشینهای خاک برداری $18 hr$.

فشار پخت تا آن اندازه مهم و لازم است که تسمه‌ها و لایه‌های تایلر بتوانند به طور یکنواخت شکل قالب را بگیرند. تایلرهای رادیال در فشار $2068-2766 KPa$ ($300-400 psi$)، تایلرهای مورب‌الزاویه در فشار $1279-2068 KPa$ ($200-300 psi$) و تایلرهای هواپیما در فشار $3447 KPa$ ($500 psi$) پخت می‌شوند.

ملاحظات سیال پخت

تبدیل سیستمهای سیال پخت بخار/آب داغ یا بخار/گاز بی‌اثر به سیستمهای پخت بخار/نیتروژن توسط بیشتر شرکتهای تایلر صورت گرفته یا دست کم مورد توجه قرار گرفته است. عاملهای مهم شامل محدودیتهای سیستم رایج، ضریب اطمینان یا اعتبار سیستم، خلوص سیال پخت، اقتصاد و ایمنی عمل است.

محدودیتهای سیستم

سیال متداول پخت، ظرفیت جریان یا قابلیت فشار برای تأمین نیازهای ساخت تایلر را ندارد و به علت گسترش کارخانه‌ها، سیستمهای متداول تأمین سیال از نظر اندازه کوچک می‌باشند. توانایی پخت در فشارهای بالا، انعطاف‌پذیری کامل عملیات را برای تمام خطوط تسایر عرضه می‌کند و می‌تواند کیفیت کلی محصول را بهبود بخشد.

اعتبار سیستم

مرحله پخت، آخرین مرحله قبل از خروج تایلر از کارخانه است. چون از دست دادن سیال به معنای از دست دادن تایلرهاست، لذا عمل پمپها، کمپرسورها و گرمکنها همیشه مهم بوده است (به بیان دیگر درست عمل نکردن پمپ و کمپرسور و گرمکنها به معنی نرساندن سیال به قالب و نیز به موقع سرد و گرم نکردن قالب می‌باشد که در نتیجه تایلر خام موجود در قالب به موقع پخت و خنک نخواهد شد و ضایعات محسوب می‌شود) و بنابراین به منظور احتیاط، در بیشتر کارخانه‌ها تجهیزات اضافی پیش‌بینی شده است.

خلوص سیال پخت

ناخالصیهایی از قبیل اکسیژن می‌توانند هم روی عمر کیسه پخت تایلر و هم روی کل سیستم لوله‌کشی تأثیر بگذارند. نمونه‌های خلوص بعضی سیستمهای عمومی سیال پخت در جدول ۱ نشان داده شده‌اند.

عمر کیسه پخت تایلر

عمر کیسه پخت تایلر یک عامل بحرانی در فرایند پخت تایلر است. کیسه پخت تایلر، که آن نیز از لاستیک ساخته شده است، در طی دور پخت تایلر به دلیل وجود ناخالصیها در سیال تأمین‌کننده گرما یا فشار، مستعد

ازهم‌پاشیدگی است. مکانیسم از هم‌پاشیدن کیسه پخت تایلر «بزرگردانی اکسیژن»

اکسیژن ppm	(آب گرم) ۰/۵	۱۰/۰
	(آب موه) ۵/۱	
مونواکسید کربن، %	-	۲/۰
دی اکسید کربن، %	-	۱۰/۵
هیدروژن، %	-	۱/۲
NO _x	-	به مقدار ناچیز

oxygen reversion) نامیده می شود. زنجیرهای شبکه ای شده در لاستیک کیسه بخت تایلر توسط مولکولهای اکسیژن شکسته و جدا می شوند و در نتیجه لاستیک نرم و سرانجام پاره می شود. کیسه بخت تایلر با اضافه کردن ضد اکسندها، تا حد معینی، محافظت می شود. به هر حال، عقیده بر این است که حضور آب در سیستمهای بخت گاز بی اثر و بخار سبب از بین رفتن ضد اکسندها می شود. عدم حضور ضد اکسندها حمله مولکول اکسیژن به لاستیک کیسه بخت تایلر را مجاز می سازد.

سرعت از هم پاشیدگی کیسه بخت تایلر به مقدار ضد اکسنده سیال بخت بستگی خواهد داشت. بنابراین برای افزایش عمر کیسه بخت تایلر، شرکت های تایلر برنامه هایی برای افزایش مقاومت در برابر اکسایش لاستیک کیسه بخت تدارک می بینند. همچنین بعضی از شرکتها ماکسیمم مقدار اکسیژن مجاز را برای سیال بخت در حدود ۱۰ ppm در نظر می گیرند. در سیستمهای آب داغ و بخار، تخریب سیستم لوله کشی بر اثر خوردگی کربن فولاد خط لوله توسط اکسیژن، اتفاق می افتد. تخریب لوله کشی در سیستمهای گاز بی اثر تولیدی، تخریب لوله می تواند از خوردگی اکسیژن و همچنین حمله نیتریک اسید و کربنیک اسید ناشی از محتویات CO₂, H₂, NO_x, H₂O در گاز تولیدی صورت گیرد.

هزینه های عملیات

عامل دیگر در بررسی این تبدیل، هزینه های عملیات است. سیستمهای آب داغ می توانند مخارج عملیاتی بالایی را داشته باشند. این سیستمها نیاز به سرمایه گذاری کلان (قابل توجه) و همچنین مواظبت و نگهداری دارند. آب باید قبل از اینکه در کیسه بخت تایلر مورد استفاده قرار گیرد، گرما ببیند، یک سری عملیات بر روی آن انجام شود و دوباره به گردش درآید. یک سیستم آب داغ نمونه در شکل ۲ نشان داده شده است. قسمتهای اصلی این سیستم عبارتند از:

- دیگ بخار که با فشار بالا تهیه می کند.

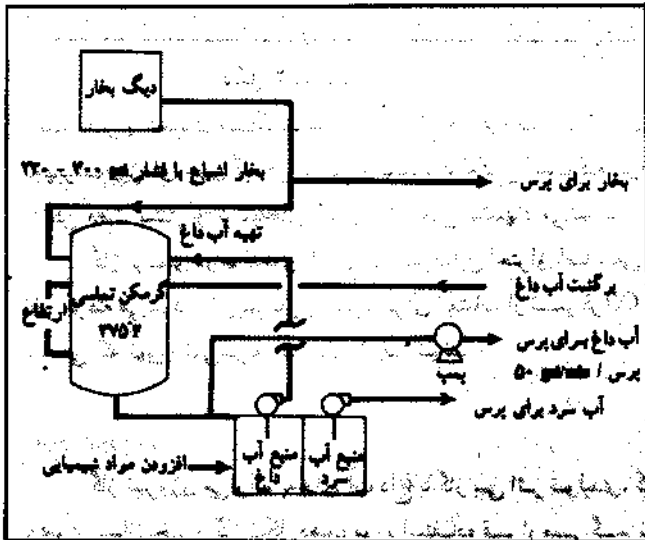
- گرمکن تماسی (contact heater) که آب را به وسیله تزریق بخار برای

رسیدن به دمای مورد نظر، گرم می کند.

- پمپ تنظیم سطح آب داغ که وقتی سطح آب در گرمکن تماسی آفت پیدا می کند، آب را اضافه می کند.

- پمپ گردش آب داغ که فشار آب داغ را برای دستیابی به فشار پرس مطلوب، تنظیم می کند.

- منبع سرد/گرم که مخزن ذخیره آب می باشد.



شکل ۲ - سیستم بخار / آب داغ صنعت تایلر

در طول عمل این سیستم، مواد شیمیایی باید به منبع آب داغ اضافه شوند تا سطوح اکسیژن حل شده کاهش یابد. مخارج عمل سیستم آب داغ می تواند بین مقادیر ۰/۲۵ تا ۰/۵ دلار (به ارز دولتی بین ۱۸/۷۵ تا ۳۷/۵ ریال) برای هر تایلر سواری در پرس بخت نوع (Bag-O-Matic) B.O.M. متغیر باشد.

مولدهای گاز بی اثر، که معمولاً برای مخلوطهای ورودی کم حجم ارزان تمام می شوند، می توانند هزینه های نگهداری و ضایعات محصول بالایی همراه خود داشته باشند. یک سیستم مولد گاز بی اثر در شکل ۳ نشان داده شده است که قسمتهای اصلی آن عبارتند از:

- محفظه احتراق که گاز طبیعی را با هوای سوزاند تا یک مخلوط گرماده (exothermic) کم حجم تهیه شود.

- خنک کننده که گرمای حاصل از احتراق را برمی دارد.

- تصفیه کننده که اکسیژن را برمی دارد.

- مترکم کننده ها که فشار گاز را برای تأمین فشار پرس مطلوب، تنظیم می کنند.

هزینه های عملی مولد گاز بی اثر بین ۰/۰۳ تا ۰/۰۵ دلار (به ارز دولتی بین ۲/۲۵ تا ۳/۷۵ ریال) برای هر تایلر سواری در پرس بخت نوع B.O.M. متغیر است.

پارامتر ایمنی

آخرین عامل مؤثر بر تصمیم گیری در مورد این تبدیل، «ایمنی»

کننده محکم، همانند شیرهای دیافراگمی با واشر نسرم سینکلی کالینز (Sinclair-Collins)، در داخل خطوط بهره برداری به سیستمهای بخار / نیتروژن تبدیل شوند. وجود سیستم غیر نشتی یا سیستمی که راههای نشت آن بسته است (leak-tight) برای عملیات ضروری است، چون گرمای داخلی برای پخت از بخش بخار دور می آید. یک نشت گاز به معنی اتلاف گرما و خوب پخت نشدن تایر (undercure) است. غالباً وسایل آزمون مسدود کننده برای ردیابی نشت در طراحی در نظر گرفته می شوند. هزینه های تبدیل می توانند از ۵۰۰۰ تا ۱۵۰۰۰ دلار (به ارز دولتی از ۳۷۵۰۰۰ تا ۱۱۲۵۰۰۰ ریال) برای هر پرس بالغ گردند.

تزریق بخار / نیتروژن طی عمل پخت به گونه ای تنظیم می شود که معادلهای پخت مطلوبی را بدهد. مصرف نیتروژن برای نمونه تایرهای سواری برابر $0.17m^3$ (۲۵ ft³) برای هر تایر در پرس نوع B.O.M. و $0.127m^3$ (۴۵ ft³) برای هر تایر در پرس «ماشین آلات لاستیک ملی» (National Rubber Machinery) خواهد بود.

برای سیستمهای گاز بخار / گاز بی اثر، تبدیل به بخار / نیتروژن، مستقیم خواهد بود. هیچ گونه اصلاح و تغییرات فیزیکی برای این سیستم مورد نیاز نیست.

سیستمهای منبع نیتروژن

شرایط منبع نیتروژن برای تولید کنندگان تایر اختصاصی است. این سیستم باید طوری طراحی شود که بتواند الگو جریان، فشار مورد نیاز $2930 - 1724 KPa$ (۲۲۵ - ۲۵۰ psig) و شرایط خلوص با اعتبار بالا را برآورده کند.

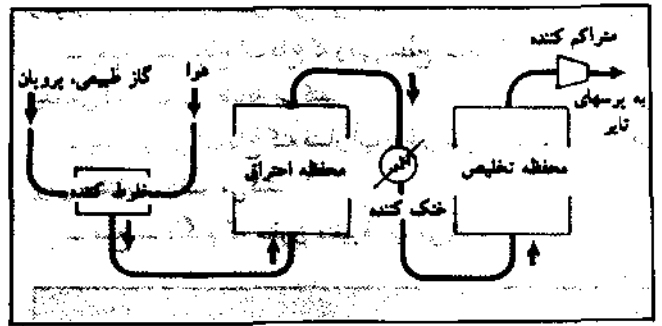
سیستمهای آزمون (تأمین N₂ برای ۱ تا ۵ پرس تایر)

اجزای شامل یک تریلر لوله ای برای جریان گاز (۲۴۰۰ psig / KPa) ۱۶۵۴۸ (و یک تنظیم کننده فشار است. برای انجام آزمایش، تریلر لوله ای برای گاز به گونه ای نصب می شود که به طور مستقیم نیتروژن را به پرسهای تایر برساند. تنظیم کننده های فشار برای ارائه جریان و فشار مطلوب سیستم طراحی شده اند. شکل ۴ نصب یک تریلر لوله ای نمونه را نشان می دهد.

سیستمهای مکانیکی تحویل نیتروژن

(تأمین گاز نیتروژن به مقدار $600 m^3/hr$ یا $200000 ft^3/hr$)

نیتروژن به شکل مایع برای انبار کردن و استفاده در صورت نیاز، تحویل داده می شود. نیتروژن مایع در تریلرهای سرمازا حمل و نقل می شود و در مخزنهای دوجداره سرمازای عایق بندی شده با خلاء ذخیره می گردد. خطی از تبخیر کننده ها، امسفری الکتریکی یا بخاری، برای تبدیل مایع به گاز در دسترس است که در فشار مورد نیاز گاز را به پرسهای تایر تخلیه می کند. برای تأمین فشارهای تا حدود $2068 KPa$ (۳۰۰ psig) در تهیه



شکل ۳ - مولد گاز بی اثر

است. عمر و عملیات مطلوب سیستم آب داغ مستلزم بر خورداری از تجهیزات ویژه ای چون گرمکن تماسی و سیستم لوله کشی است که برای داشتن دقت بیشتر و برنامه های آگاهی از ایمنی پیشنهاد می شوند. گاز تولیدی در مولدهای گاز بی اثر، غیر قابل احتراق اما سستی در نظر گرفته می شود. پیش بینی هایی باید برای اجتناب از تسرکز CO در مناطقی که تهویه نمی شوند، در نظر گرفته شوند.

تبدیل نیتروژن

گاز نیتروژن می تواند به جای آب داغ یا گاز بی اثر تولیدی، که به عنوان سیال پخت و گاز شکل دهنده مورد استفاده قرار می گیرند، انتخاب شود. نیتروژن می تواند خلوص بالا، فشارهای مختلف و ضریب اطمینان را تضمین کند و در صورت نیاز به راحتی در اختیار قرار گیرد. یک تجزیه نیتروژن نمونه در جدول ۲ ارائه شده است.

بعضی از مزایای اساسی تبدیل نیتروژن بر اساس یک سری داده های صحرائی، عبارتند از: کاهش بیش از ۱۸ درصد زمان دور، ۲۵ تا ۱۰۰ درصد افزایش عمر کیسه پخت تایر، در برداشتن هزینه های عملیاتی حدود ۰/۰۳ تا ۰/۱۰ دلار (به ارز دولتی در حدود ۲/۲۵ تا ۷/۵ ریال) برای هر تایر سواری در پرس پخت نوع B.O.M.، ۸۲ درصد کاهش در مصرف بخار در مقایسه با سیستمهای بخار / آب داغ، بهبود کیفیت محصول. حذف هزینه های راه اندازی و نگهداری تجهیزات، حذف تخریب لوله ها و کاهش زمان استراحت ماشین و کارخانه در شبانه روز. سیستمهای بخار / آب داغ می توانند با قرار دادن شیرهای مسدود

جدول ۲ - تجزیه نمونه خلوص نیتروژن

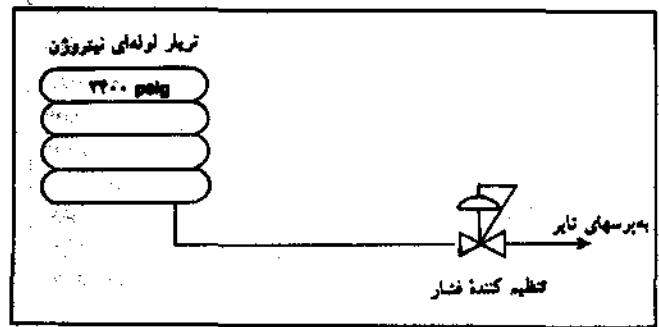
نیتروژن	رطوبت
۹۹.۹۹۹۷	۱ppm
۱ppm	۲۰۰
۱ppm	هی اکسید کربن
۱ppm	منواکسید کربن
۱ppm	اکستون
۱ppm	هیدروژن

مورد نظر برای تغذیه برسهای تایر افزایش می‌دهد. یک سیستم نصب شده برای برگشت مایع قابلیت اعتماد کامل سیستم را تضمین می‌کند. شکل ۶ یک واحد نمونه جداسازی هوای سرمازا در محل استفاده را نشان می‌دهد.

نتیجه

سیستمهای سیال پخت بخار/ نیتروژن به روشهای اقتصادی و ماندنی برای پخت تایر تبدیل شده‌اند. یک سری آزمایشهای صحرائی با نیتروژن در چندین محل انجام شده است که فواید مورد انتظار از قبیل افزایش عمر کیسه پخت تایر، کاهش زمان دور و کاهش هزینه‌های عملیاتی را تأیید کرده است. گزارشهای صحرائی همچنین نشان داده‌اند که کیفیت محصول بهبود یافته، به سبب اعمال فشار ثابت توسط سیستم نیتروژن، ضایعات تایر را کاهش می‌دهد و این امر عامل اصلی در توجیه تبدیل به سیستم پخت نیتروژن است.

به عنوان بخشی از کار ارزیابی، سوالاتی در مورد خلوص نیتروژن



شکل ۴ - سیستم چگونگی نصب تریلر لوله‌های نیتروژن گازی نیتروژن می‌توان از مخزنهای نیتروژن با فشار متوسط ($MAWP = 1724$) (250 psig یا 2413 KPa) یا مخزنهای فشار بالا ($MAWP = 2413 \text{ KPa}$) (300 psig) استفاده کرد. برای فشارهای بالاتر از 2068 KPa (300 psig) سیستمهای ویژه‌ای طراحی شده‌اند که باید مورد توجه قرار گیرند. دو سیستم موجود که از انعطاف‌پذیری و اعتبار برخوردارند، در شکل ۵ نشان داده شده‌اند.

سیستم مخزن ذخیره مایعات در حجم انبوه

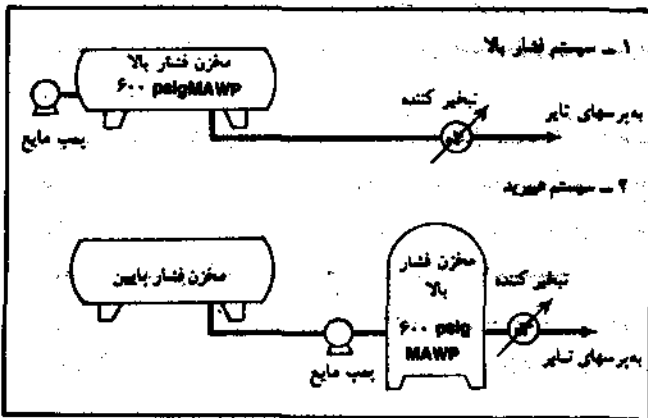
سیستم مخزن مایعات در حجم انبوه شامل یک مخزن ذخیره با فشار بسیار بالا ($MAWP = 4137 \text{ LPA}$) (600 psig)، یک تبخیر کننده و پمپهای تخلیه مستقر بر روی زمین، می‌باشد. نیتروژن مایع توسط پمپ مستقر بر روی زمین، به‌طور مستقیم به مخزن فشار بالا پمپ می‌گردد. مایع در فشار مورد نظر از مخزن گرفته می‌شود و در صورت لزوم برای پرس پخت تایر تبخیر و منتقل می‌شوند.

سیستم هیبرید

سیستم هیبرید شامل یک مخزن بزرگ با فشار پایین ($KPa/150 \text{ psig}$) ($MAWP = 1034$)، پمپهای انتقال مایع، یک مخزن ذخیره کوچک با فشار بسیار بالا ($MAWP = 4137 \text{ KPa}$) (600 psig) و یک تبخیر کننده است. سیستم هیبرید حجم بزرگی از مایع است که در یک مخزن ذخیره فشار پایین قرار دارد. پمپ انتقال مایع، با فشار، مایع را به داخل یک مخزن کوچکتر با درجه خلوص بالا می‌فرستد تا در مرحله بعد برای ورود به داخل سرلوله ($pipe \text{ header}$) در فشار مورد لزوم تبخیر شود.

سیستمهای تأمین نیتروژن مستقر در محل (به‌منظور تأمین نیتروژن بیشتر از $600 \text{ m}^3 / \text{hr}$ یا $20000 \text{ ft}^3 / \text{hr}$) شامل یک واحد سرمازای جداسازی هوا، یک کمپرسور و یک سیستم برگشت مایع می‌باشند. در بعضی از کارخانه‌های تایر، حجم نیتروژن لازم آن قدر بالاست که از نظر اقتصادی بهتر است توسط یک واحد سرمازای مستقر در محل، تأمین شود.

واحد جداسازی هوا، به‌منظور صاف کردن، فشرده ساختن، و جداسازی رطوبت از هوای گرفته شده از محیط اطراف طراحی شده است. رطوبت در این مرحله «تقطیر جزء به‌جزء» نامیده می‌شود. نیتروژن را به‌میزان



شکل ۵ - سیستم تأمین کننده نیتروژن مایع در حجم انبوه برای صنعت تایر مطرح می‌شود که ناشی از تنوع وسیع سیستمهای جدید تأمین نیتروژن در بازار است (به طور مثال می‌توان به سیستمهای غشایی نیتروژن و سیستمهای جذب نوسان فشار نیتروژن ($pressure \text{ swing adsorption}$), PSA) اشاره کرد). اگر از نیتروژن با خلوص کم ($99/5$ درصد) بتوان استفاده کرد، مختصری صرفه‌جویی اقتصادی در بر دارد. اگر چه بیشتر تولیدکنندگان تایر معتقدند که نیتروژن با خلوص بیشتر بهتر است، اما هیچ نتیجه آزمایش ویژه‌ای برای تأیید این فرض وجود ندارد. بنابراین، یک رشته آزمایشهای صحرائی برای کمی کردن آثار استفاده از نیتروژن با خلوص پایین ($99/995$ درصد) نسبت به نیتروژن با خلوص بالا ($99/995$ درصد) در فرایند پخت صورت گرفته است. نتایج این آزمایشها نشان داده است که وقتی دور پخت با نیتروژن دارای خلوص پایین اجرا می‌شود، عمر کیسه پخت تایر ۵۰ درصد کاهش می‌یابد. استفاده از نیتروژن با خلوص پایین سبب می‌شود که کیسه پخت تایر حالت صمغی و چسبیده پیدا کند و کلوخه‌ای شود که سرانجام منجر به فرسودگی کیسه پخت می‌شود. بنابراین به طور جدی نتیجه‌گیری شده است که باید صرفاً نیتروژن با

قطع ثابت نمود که حلقه یسزن نش و جهسی و مسلح است. در سال ۱۹۳۰ به مؤسسه سلطنتی بازگشت. در آنجا در باره ناهمسانگری مغناطیسی بلورها و مولکولها، به ویژه آروماتیکها، مطالعاتی انجام داد و به وسیله مقایسه تأثیرپذیری مولکولی موازی و عمود بر صفحه حلقه نشان داد که اربیتالهای مولکولی π واقعی هستند وی مطالعات خود را بر روی بسیاری از موارد دیگر از جمله الماس گسترش داد.

کاتلین لوزدیل تکنیک استفاده از دسته‌های و اگرایی اشعه ایکس را به کار برد و نایتهای شبکه برای الماس را با دقت بسیار بالایی به دست آورد که با تقریبی تا حدود ۰/۰۰۰۱۴۸° در الماسهای متفاوت، نشانگر این بود که فاصله کسرن - کسرن ۱/۵۴۴۵۱ Å می‌باشد.

در سال ۱۹۴۶ برای تأسیس گروه بلورشناسی خود به دانشگاه کالج لندن رفت. از سایر کارهای وی می‌توان به مطالعات مغناطیسی و پراکندگی از چند مرکز بر روی الماس و واکنشهای حالت جامد به ویژه تبدیل تک بلور آنتراسن پروکسید به دولی مخلوط آنتراکینون و آنترون اشاره کرد.

در اوایل آوریل سال ۱۹۷۱، کاتلین لوزدیل در اثر ابتلا به بیماری سرطان در بیمارستان دانشگاه کالج، در دست در همان خیابانی که آزمایشگاه وی در آن قرار داشت درگذشت.

Chemistry in Britain
Aug 1986

منبع

Louis Chardonnet

لویی شارودنه

شیمیدان فرانسوی، بنر صنعت ریبون (Rayon)، اولین تولید کننده تجارتی ریبون بود. وی در سال ۱۸۳۴ در بزانون (Besançon) از ولایت دوپز (Doubs) بعدنیا آمد. در سالهای آخر تحصیل به عنوان دستیار لویی پاستور به کار پرداخت و با وی در زمینه بیماریهای کرم ابریشم که صنعت ابریشم فرانسه را مورد تهدید قرار داده بود، همکاری کرد. یکی از آرزوهای شارودنه در آن زمان دستیابی به یک نوع نخ و رشته پتر ساخته بود.

سال بعد یک روز که در آزمایشگاه مشغول کار بود به طور اتفاقی شیشه‌ای از کلودیون (collodion) روی میز کار وی افتاد و شکست. روز بعد در موقع جمع کردن باقیمانده کلودیون چسبناک متوجه شد که این ماده تولید رشته‌های طویل ابریشم مانند می‌باشد. این موضوع تمام توجه وی را به خود جلب کرد.

شارودنه با استفاده از سرمایه‌های که از ساخت پنبه باروتی برای دولت به دست آورده بود و پس از بیست و نه سال پژوهشهای پرزحمت، سرانجام ابریشم نیترات را در سال ۱۸۸۴ ساخت و به این مناسبت «جایزه نشان افتخار فرانسه» به وی اعطا شد.

انباره می‌شود که تهیه این ابریشم در چهار مرحله انجام می‌گیرد:

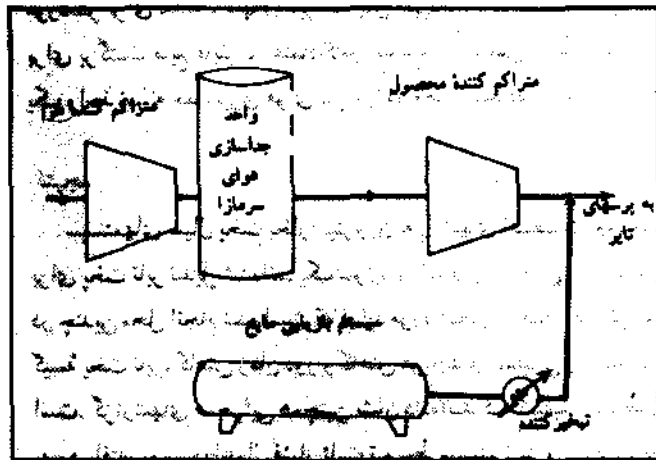
- نخست سلولز به وسیله استری شدن تبدیل به نیتروسولوز می‌شود.
- از حل کردن نیتروسولوز در یک یا چند حلال، کلودیون حاصل می‌شود.
- این محلول را تبدیل به الیاف نیتروسولوز می‌کنند.
- عمل بیرون کردن عامل نیترو را انجام می‌دهند و به کمک کارهای تکمیلی، ابریشم شارودنه به دست می‌آید.

شارودنه پس از این کشف به ساختن واحد تولیدی ابریشم مصنوعی خود پرداخت و در ۱۸۸۹ در نمایشگاه پاریس، مجموعه‌ای از رشته‌های براق و درخشان تولید شده را به نمایش گذاشت که توجه بازدیدکنندگان را به خود جلب کرد. در همین نمایشگاه بود که به علت دوختندگی الیاف، به آنها نام ریبون داده شد.

در سال ۱۸۹۱ تولید میزان الیاف شارودنه به ۱۰۰ پوند نسخ تاییده شده نیتروسولوزی رسید.

منابع:

دایرة المعارف شیمیدانان جهان تألیف سیدرضا آقابور مقدم ۱۳۶۵ چاپ اول
دایرة المعارف دانشمندان علم و صنعت: تألیف آیزاک آسمیوف، ترجمه دکتر محمود مصاحب، چاپ دوم ۱۳۶۶، شرکت انتشارات علمی و فرهنگی



شکل ۶ - طرحی از واحد جداسازی هوای سرمازا در محل

خلوص بالا (۹۹/۹۹۹۵ درصد) برای فرایند پخت در نظر گرفته شود. با توجه به آزمایشهایی که اینک در اکثر شرکتهای بزرگ تایرسازی تکمیل شده است این شرکتهای مزایای پخت بخار/ نیتروژن را مشاهده کرده و مصمم به تبدیل کامل واحدهایشان به سیستم پخت نیتروژن با خلوص بالا شده‌اند.

یک روش جایگزین ماندنی برای سیستم سیال بخار/ آب داغ یا بخار/ گاز بی اثر، استفاده از سیستم بخار/ نیتروژن به عنوان سیال پخت است. نیتروژن فواید زیادی را برای عملیات پخت از قبیل کاهش هزینه‌های عملیاتی، کاهش میزان تعمیرات، افزایش عمر کیسه پخت تایر، بهبود کارایی پرس و افزایش کیفیت محصول، در بر دارد. سیستمهای طراحی شده مخصوص و معتبری برای تأمین نیتروژن در هر جریان و فشار مورد نیازی موجودند.



- [1] Bergh, J. and Craig, D., 1987. Tire Curing Overview, Akron Rubber Group Symposium, Winter.
- [2] R.T. Vanderbilt Co, 1968. The R. T. Vanderbilt Rubber Handbook, New York.

Kathleen Lonsdale

کاتلین لوزدیل

کاتلین یاردلی (لوزدیل، پس از ازدواج) در ۲۸ ژانویه سال ۱۹۰۳ در نیویورک ایرلند به دنیا آمد. در سن ۱۶ سالگی با استفاده از بورسی وارد کالج بهرموزد شد و پس از دریافت اولین درجه تحصیلی از وی برای پیوستن به گروه ویلیام براگ در دانشگاه کالج دعوت به عمل آمد. وی به همراه آستری روی جدولهای فضایی کار کرد. یک DSC (Doctor of Science) دکترای علم برای مطالعاتش بر روی مشتقات اتان به وسیله اشعه ایکس به وی اعطا شد. در سال ۱۹۲۷ پس از ازدواج با توماس لوزدیل به همراه همسرش به دانشگاه لیندز رفت. در آنجا وی روی بلورهای هگزامتیل بنزن که بر خلاف سایر مشتقات شناخته شده بنزن معلوم شده بود که در هر واحد سلولی تنها یک مولکول دارد، کار کرد. وی اولین ساختار بلوری یک ترکیب آروماتیک را حل کرد و به طور