



華中農業大學

جامعة وسط الصين الزراعية

博 士 学 位 论 文

رسالة دكتوراه

蓄热式太阳能茯苓干燥系统的设计与性能试验

Design and Performance Evaluation of a Heat Storage Type Solar
Drying System for Drying Poria Cocos

تصميم وإختبار أداء نظام تجفيف شمسي مؤن للحرارة لتجفيف البوريا كوكس

طارق خميس عبدالقادر عبدالمجيد

إسم الطالب

أ.د. يان لن جانج

المشرفون

د. شيجو فان

الهندسة الزراعية والحيوية والبيئية
وهندسة الطاقة

القسم

كلية الهندسة – جامعة وسط الصين الزراعية

ووهان ، الصين

يونيو 2020

الملخص العربي

لقد أصبحت المجففات الشمسية المتطورة قليلة التكلفة بديلاً هاماً للوقود الأحفوري في توفير درجات حرارة ثابتة ومتوسطة لتجفيف المنتجات الزراعية في البلدان النامية حيث ان المجتمعات الريفية في هذه المناطق تتطلع الى مصادر رخيصة للطاقة لسد احتياجاتها. لذلك فإن التجفيف الشمسي يعتبر حلاً مثالياً ولكن يعترضه بعض المحددات. وبناءً على ذلك فان هذه الدراسة تركز على تطوير أداء احد اكثر المجففات الشمسية توصيةً والذي يسمى مجفف شمسي قسري غير مباشر (indirect solar dryer forced convection). يتكون هذا المجفف من جزئين هما مسخن هواء شمسي وغرفة تجفيف لذلك فإن الدراسة سوف تنقسم الى: (أ) تطوير أداء مسخن الهواء الشمسي بواسطة تطوير طلاء شمسي إختياري لتعظيم الاستفادة من الاشعاع الشمسي أيضاً تطوير أداء المائع المستخدم (الهواء) باستخدام الخشونة الاصطناعية على سطح الامتصاص للمسخن الشمسي. (ب) إلحاق وحدة لتخزين الطاقة بالمجفف من نوع Shell and Tubes والمملوءة بشمع البرافين كوسط تخزين: لتحسين عمليتي الشحن والتفريغ للطاقة كان لزاماً تحسين التوصيل الحراري لشمع البرافين باستخدام carbon nanotubes and Flat micro heat pipes.

تم تصميم وإختبار أداء مجففين شمسين معدلين لتجفيف فطر صيني يدعى بوريا كوكس (*Wolfiporia extensa*) حيث تم قياس العديد من المتغيرات كالحرارة وسرعة سريان الهواء وشدة الاشعاع الشمسي وغيرها. وتم تحليل هذه البيانات في ضوء القانون الاول والثاني للديناميكا الحرارية وكانت نتائج الدراسات كما يلي:

1. تم تطوير طلاء شمسي جديد ذو امتصاصية عالية وإنبعائية قليلة عن طريق خلط انابيب الكربون النانويه (CNTs) واكسيد النحاس النانومتري (CuO) مع الطلاء الاسود التجاري ، باستخدام التحليل الطيفي UV-Vis و FTIR تمت دراسة الخصائص البصرية للعديد من النسب المئوية من الأنابيب النانوية الكربونية والجسيمات النانوية CuO. أيضاً استخدم حيود الأشعة السينية (XRD) والمسح المجهر الإلكتروني (SEM) لدراسة التركيب الكيميائي ومورفولوجيا السطح للطلاء المطور. أظهرت النتائج أن 4% CNTs / CuO + طلاء أسود هو أعلى طلاء شمسي انتقائي مع امتصاص شمسي وانبعاث حراري يصل إلى 0.964 و 0.124 على التوالي. تم تقييم الاداء الحراري و Exergy لمسخن الهواء الشمسي (SAH) المطلي بالطلاء المعدل تحت أربعة معدلات تدفق للهواء. أظهرت النتائج التي تم الحصول عليها أن كفاءة الطاقة زادت بنحو 24.4%. أيضاً ارتفع الفرق بين درجات حرارة الهواء الخارج والداخل عبر SAH إلى 22% بناءً على القيم المتوسطة. واطهر الـ SAH تحسن ارتفاع في قيم الـ Exergy.

2. وبعد ذلك ، تم استخدام الطلاء الانتقائي الشمسي الجديد جنباً إلى جنب مع الخشونة المصنعة على سطح الامتصاص والتي على شكل أقواس غير متصله من اضلاع الألومنيوم. وتم تقييم الأداء لـ SAH من حيث Energy analysis و Exergy analysis في ظل أربعة ظروف عمل لتدفق الهواء مقترنةً بـ SAH دوسطح امتصاص أملس مطلي بنفس الطلاء. أظهرت النتائج أن رقم Nusselt لـ SAH المخشن مع الطلاء الجديد أظهر تحسناً ملحوظاً مقارنةً بالمتصل أملس. علاوة على ذلك ، زادت الكفاءة الحرارية مع زيادة معدل تدفق الهواء وبلغ أقصى ارتفاع 18.8% مقارنةً بـ SAH أملس. كانت أعلى زيادة في زيادة exergy 51.6% مع أدنى قيم لـ Exergy destruction و Improvement potentials. أظهر SAH المخشن مع 4% CNTs / CuO + الطلاء الاسود تحت معدل تدفق الهواء البالغ 0.0244 متر مكعب / ثانية أفضل أداء Energy و Exergy.

Design and Performance Evaluation of a Heat Storage Type Solar Drying System..

(3) تم بناء واختبار مجفف شمسي قسرى غير مباشر ، ويتألف من سخان هواء شمسي أملس، ووحدة تخزين Shell and tubes ، وغرفة تجفيف ، لتجفيف البوريا كوكوس. تم تشغيل المجفف تحت معدلان لتدفق الهواء ، ثم قيّم كل جزء من المجفف في ضوء تحليل Energy و Exergy. بينت النتائج المتحصل عليها أن: متوسط كفاءات سخان الهواء الشمسي exergy and thermal كانت 66.2% و 4.6% و 70.2 و 4.4% للتجربتين الأولى والثانية على التوالي. الأنابيب النانوية الكربونية - بلغ متوسط الكفاءة الحرارية الكلية لوحدة تخزين الطاقة بالرافين المعزز بالأنابيب النانوية الكربونية 12.2% و 19.6% مما أدى إلى 8.1% و 11.9% كمتوسط كفاءة Exergy الكلية للتجربتين الأولى والثانية على التوالي. كان استهلاك الطاقة النوعي (SEC) 6.545 و 7.917 كيلو وات ساعة / كجم رطوبة ، كما كانت الكفاءة الحرارية الكلية للمجفف 36.4 و 30% للتجربتين الأولى والثانية على التوالي. كان المحتوى الرطوبي النهائي لبوريا كوكوس في حدود 6.6-8% w.b. .

(4) تم تعزيز وحدة التخزين المعتمدة على شمع البرافين (نوع Shell and tubes) بواسطة أنابيب الحرارة الدقيقة المسطحة كزعانف (FMHPs) ثم اتحدت مع سخان هواء شمسي مخشن ومطلي بطبقة انتقائية شمسية جديدة. تم توجيه الهواء الساخن من هذا المزيج إلى غرفة تجفيف بها أرفف لتجفيف البوريا كوكس وتشير النتائج إلى أن: متوسط الكفاءة الحرارية لـ RSAH كانت 70.7% و 73.9% تحت متوسط الإشعاع الشمسي الساقط البالغ 606 واط / م² و 671 واط / م² على التوالي و كان متوسط كفاءة Exergy 5.2% و 5.1% لمعدل تدفق الهواء 0.0310 م³ / ث و 0.0381 م³ / ث ، على التوالي. استمرت عملية التفريغ الحراري لوحدة التخزين حوالي 4 ساعات ومع ارتفاع في درجة حرارة الهواء الخارج منها عن درجة الحرارة المحيطة وصل إلى 10 درجات مئوية كحد أقصى. علاوة على ذلك ، أظهرت وحدة التخزين 31.1% و 37.6% كمتوسط كفاءة حرارية كلية و 14.1% و 17.2% كمتوسط لكفاءة Exergy الكلية قدرها 0.0310 متر³ / ثانية و 0.0381 متر³ / ثانية على التوالي. وكانت الكفاءة الحرارية الإجمالية للمجفف 35.3% مع استهلاك طاقة نوعي (SEC) قدره 6.739 كيلو وات ساعة / كجم رطوبة و 27.6% مع SEC من 8.629 كيلو وات ساعة / كجم رطوبة ، على التوالي للتجربتين الأولى والثانية.

باختصار ، أظهرت النتائج اختلافا لكل من النظام الأول للتجفيف والمكون من مسخن شمسي أملس ووحدة تخزين تحتوى على شمع البرافين المعزز من الأنابيب النانوية الكربونية وغرفة تجفيف (DS1) اما النظام الثانى والمكون ايضا من مسخن هواء شمسي مخشن اصطناعيا ووحدة تخزين تشتمل على شمع البرافين المعزز ايضا بواسطة أنابيب الحرارة الدقيقة المسطحة كزعانف (FMHPs) ووحدة تجفيف (DS2). وظهر اختلافا في الأداء لكل مكون. حيث ، كانت الكفاءة الحرارية لـ RSAH في DS2 أعلى بنسبة 6.8% و 5.3% ، بالنسبة إلى معدلات التدفق 0.0310 م³ / ثانية و 0.0381 م³ / ث ، على التوالي ، وكذلك ، كانت كفاءة Exergy لـ RSAH في DS2 أعلى بنسبة 13% و 15.9% ، لنفس تدفق الهواء معدلات من تلك الخاصة بـ SSAH في DS1. ايضا ، كانت الكفاءة الحرارية لـ S.U. في DS2 أعلى بنسبة 154.9% و 91.8% ، لمعدلات تدفق 0.0310 م³ / ث و 0.0381 م³ / ث على التوالي ، علاوة على ذلك ، كانت كفاءة Exergy لـ S.U. في DS2 أعلى بنسبة 74.1% و 44.5% ، لنفس معدلات تدفق الهواء مقارنة بمعدلات S.U. في DS1. ومع ذلك ، كانت الكفاءة الحرارية الكلية لـ DS1 أعلى بنسبة 3.1% و 8.7% لـ 0.0310 متر³ / ثانية و 0.0381 متر³ / ثانية ، على التوالي مقارنة بكفاءة DS2. .