



## مدل‌سازی ریاضی فرایند خشک کردن با هوای گرم برش‌های به با پیش‌تیمار آبگیری اسمزی: تعیین ضریب نفوذ موثر و انرژی فعال‌سازی

\* سیده شیوا حسنی<sup>۱</sup>، مریم خاورپور<sup>۲</sup>

۱. دانش آموخته کارشناسی ارشد، گروه علوم و صنایع غذایی، واحد آیت‌الله آملی، دانشگاه آزاد اسلامی، آمل، ایران

۲. استادیار، گروه مهندسی شیمی، دانشکده فنی و مهندسی، واحد آیت‌الله آملی، دانشگاه آزاد اسلامی، آمل، ایران

(تاریخ دریافت: ۹۷/۳/۱۷، تاریخ آخرین بازنگری: ۹۷/۴/۲۲، تاریخ پذیرش: ۹۷/۶/۴)

### چکیده

پیش‌تیمار آبگیری اسمزی در فرایند خشک کردن با هوای گرم با هدف بهبود ویژگی‌های تغذیه‌ای، حسی و کیفی محصول نهایی خشک شده به کار می‌رود. در تحقیق حاضر، پیش‌تیمار آبگیری اسمزی برش‌های به و سپس خشک کردن آن با استفاده از هوای گرم انجام شد. آبگیری اسمزی در غلظت‌های ۴۰، ۴۵ و ۵۰٪ (w/w) ساکاروز و دمای خشک کردن با هوای گرم ۴۰، ۴۰ و ۵۰°C صورت پذیرفت. نسبت نمونه به محلول اسمزی ۱:۱۰ و دمای محلول اسمزی ۳۰°C در نظر گرفته شد. مدل‌سازی ریاضی با استفاده از مدل‌های نیوتون، پیج، هندرسون و پابیس اصلاح شده، نفوذ فیک ساده شده، معادله دوم پیج اصلاح شده، دو جمله‌ای نمایی، ونگ و سینگ، آغازشو و لجستیک بررسی گردید. برآش داده‌های تجربی با مدل‌ها به منظور تعیین مدل بهینه جهت توصیف فرایند خشک کردن، تعیین ضریب نفوذ و انرژی فعال‌سازی انجام شد. زمان خشک کردن برای نمونه‌های تیمار نشده در دمای ۴۰، ۴۰ و ۵۰°C به ترتیب برابر با ۴۵۹±۰/۷۰۷ min، ۴۹۱±۱/۷۳۲ min و ۵۰۹±۱/۶۷۲ min بود. هم‌چنین، برای نمونه‌ها با پیش‌تیمار آبگیری اسمزی، زمان خشک کردن در دماهای تحت بررسی گردید. برآش داده‌های تجربی با افزایش غلظت ساکاروز در محلول اسمزی کاهش یافت. مدل پیج به عنوان بهترین مدل جهت توصیف سینتیک انتقال جرم طی خشک کردن به تعیین گردید. غلظت محلول اسمزی ۵۰٪ و دمای ۶۰°C منجر به ضریب نفوذ موثر  $m^2/s = 2/817 \times 10^{-10}$  و زمان خشک کردن  $286 \pm 1/413$  min شد. علاوه‌بر این، ضریب نفوذ موثر با افزایش دمای خشک کردن افزایش یافت. غلظت محلول اسمزی نیز با انرژی فعال‌سازی رابطه عکس داشت. ارزیابی حسی نشان داد افزایش غلظت محلول اسمزی منجر به افزایش امتیاز پذیرش کلی گردید.

واژه‌های کلیدی: "به"، پیش‌تیمار اسمزی، خشک کردن، مدل‌سازی، ضریب نفوذ موثر، ارزیابی حسی.

## ۱. مقدمه

غذایی به درون محلول اسمزی ایجاد می‌شود [۸]. با توجه به این که غلظت آب در ماده غذایی و غلظت عامل و یا عوامل اسمزی در محلول هیپرتونیک بالا می‌باشد، جریان آب از ماده غذایی به درون محلول اسمزی و نفوذ عامل و یا عوامل اسمزی به درون ماده غذایی صورت می‌گیرد. با نفوذ مواد جامد محلول به داخل ماده غذایی، فضاهای خالی ناشی از خروج رطوبت از محصول پر می‌شوند. درنتیجه، بهمیزان قابل توجهی بافت را محافظت کرده و میزان چروکیدگی و آسیب سلولی کاهش می‌باید. علاوه بر این، آبگیری اسمزی به طور معمول در فشار محیط صورت می‌گیرد [۹].

خشک کردن محصولات کشاورزی، پدیده پیچیده‌ای است که در آن انتقال جرم و حرارت هم زمان رخ می‌دهد. بنابراین، مدل سازی یک روش مناسب برای درک پدیده‌های درگیر طی فرایندهای مختلف اعمال شده روی مواد غذایی و پیش‌بینی رفتار ماده تحت عوامل گوناگون درونی و بیرونی می‌باشد. مدل سازی به منظور افزایش کیفیت محصول خشک شده، طراحی‌هایی با قابلیت اطمینان بالا، بهینه‌سازی شرایط عملیات و طراحی‌ها و ارزیابی عملکرد فرایند انجام می‌گیرد.

پژوهش‌های متعددی در مورد مدل سازی ریاضی و سینتیک فرایند خشک کردن در محصولات مختلف کشاورزی از جمله انجیر [۱۰]، موز [۱۱]، فلفل قرمز [۱۲]، سیب [۱۳]، کدو تنبیل [۱۴]، کدو سبز [۱۵] و میوه به [۱۶] انجام شده است. محمدی و همکاران فرایند خشک کردن برش‌های میوه به در ضخامت‌های ۳، ۵ و ۷ mm در دماهای ۶۰ تا ۸۰ °C توسط ۱۰ مدل سینتیکی خشک کردن مدل سازی کردند [۱۷]. نتایج نشان داد اعمال دمای ۷۱ °C در ضخامت ۷ mm منجر به کمترین زمان خشک کردن (۲۰ min) و بیشترین ضریب نفوذ موثر ( $10 \text{ m}^2/\text{s}$ )  $(6/74 \times 10^{-8})$  گردید. هم‌چنین، مدل میدلی بهترین مدل جهت برازش فرایند خشک کردن برش‌های به بود. با این وجود، در مورد مدل سازی فرایند خشک کردن محصولات با پیش‌تیمار آبگیری اسمزی و تاثیر پیش‌تیمار در مدت زمان خشک کردن، کیفیت و ارزیابی حسی محصولات گزارش‌های کمی ارائه شده است [۱۸، ۱۹]. لذا، تحقیق حاضر به بررسی تاثیر غلظت‌های مختلف محلول اسمزی

میوه "به" با نام علمی *Cydonia oblonga*، متعلق به تیره وردسانان و از خانواده سیب می‌باشد که دارای عطر دلپذیر و طعم و مزه‌ای متمایز است [۱۱]. ترکیبات آن آب حدود ۸۳٪، کربوهیدرات، پروتئین، چربی و فیبر می‌باشد. هم‌چنین، این میوه دارای کانی‌هایی مانند پتاسیم، کلسیم، فسفر، آهن، سدیم و ویتامین‌های C، A، B<sub>1</sub>، B<sub>2</sub> و B<sub>3</sub> بوده و انواع اسیدهای آمینه از جمله لیسین، هستیتیدین، سرین، آلانین، والین، فنیل آلانین، لوسین و ایزو لوسین را شامل می‌شود [۲، ۳]. میوه "به" به صورت تازه، یا در تهیه مرba، چای ترش، شربت، ژله، مارمالاد، برگه، شیرینی و برخی غذاها مانند آبگوشت و تاس کباب استفاده می‌شود [۴]. به علاوه، از آن انسانس و پکتین نیز استخراج می‌شود. میوه "به" برای درمان بسیاری از بیماری‌ها از جمله عفونت‌های روده‌ای و ورم حاد روده، اسهال بهویژه از نوع خونی، سوزش مجاری ادرار، تنگی نفس، سردردهای مزمن و التهاب‌های مختلف مفید است.

محتوی بالای رطوبت در مواد غذایی، پیدایش طعم نامناسب و کاهش ارزش تغذیه‌ای فراهم می‌آورد. لذا، کاهش رطوبت یا خشک کردن، به طور گسترده برای افزایش ماندگاری، تسهیل حمل و نقل و حفظ کیفیت طبیعی میوه‌ها مورد استفاده قرار می‌گیرد. در فرایند خشک کردن میوه‌ها با هوای گرم، امکان ایجاد تغییرات نامطلوب در رنگ، طعم و مواد مغذی و چروکیدگی به دلیل زمان و دمای بالای فرایند وجود دارد [۳، ۵، ۶]. از این و استفاده پیش‌تیمارها قبل از خشک کردن می‌تواند باعث بهبود رنگ، طعم، بافت و کیفیت میوه‌ها، کاهش مصرف انرژی و زمان خشک شدن گردد [۷]. آبگیری اسمزی، فرایند خارج سازی بخشی از آب بافت میوه بر اساس غوطه‌وری مواد غذایی در محلول هیپرتونیک است. این عملیات با هدف بیشینه‌سازی خروج آب، موجب افزایش پایداری ماده غذایی و کاهش فعالیت آبی می‌گردد. محلول هیپرتونیک دارای فشار اسمزی بالاتر و فعالیت آبی کمتری در مقایسه با مواد غذایی است. از آن جا که دیواره سلولی بسیاری از مواد غذایی می‌تواند به عنوان یک غشای نیمه تراوا عمل کند و به علت وجود گرادیان غلظت بین محلول اسمزی و مایعات داخل سلولی، نیروی محرک لازم برای خروج آب از ماده

روطوبت نهایی ۴ تا ۶٪ توزین گردید. سرعت جابه جایی هوای داخل آون  $1/2 \text{ m}^2/\text{s}$  بود. آزمایش ها سه بار تکرار شدند.

#### ۴.۲. محاسبه نسبت رطوبت

این پارامتر، مقدار رطوبت نمونه ها را در هر لحظه نسبت به رطوبت اولیه و تعادلی بیان کرده و از معادله

(۱) به دست می آید:

$$MR = \frac{M_t - M_e}{M_0 - M_e} \quad M_t = \frac{w_t - w_d}{w_d} \quad (1)$$

که در آن  $MR = M_{(e)} / M_{(0)}$  به ترتیب نسبت رطوبت، رطوبت بر مبنای خشک در لحظه  $t$ ، رطوبت تعادلی در مبنای خشک و رطوبت اولیه در مبنای خشک  $\frac{\text{kg moisture}}{\text{kg dry matter}}$  می باشد.  $w_t$  وزن اولیه نمونه و  $w_d$  وزن نمونه خشک می باشد [۱۷].

#### ۵.۱. آزمون رنگ سنجی

رنگ سنجی نمونه ها با استفاده از دستگاه رنگ سنج هانترلب Clorflex، مدل Cx1542، ساخت ایالات متحده و با توجه به شاخص های رنگی  $a$  به عنوان پارامتری که از مقادیر منفی برای ته رنگ سبز تا مثبت برای ته رنگ سرخ متغیر است،  $b$  به عنوان پارامتری که از مقادیر منفی برای ته رنگ آبی تا مقادیر مثبت برای ته رنگ زرد متغیر است و  $L$  که از رنگ سیاه ۰ تا رنگ سفید ۱۰۰ متغیر است و میزان شفافیت را نشان می دهد، مورد بررسی قرار گرفت. اختلاف میزان رنگ بین نمونه های خشک شده با نمونه اصلی با استفاده از شاخص های رنگی توسط معادله (۲) محاسبه گردید.

$$\Delta E = \sqrt{[(L-L_0)^2 + (a-a_0)^2 + (b-b_0)^2]} \quad (2)$$

که در آن،  $L$ ،  $a$  و  $b$  شاخص های رنگی نمونه ها بعد از خشک شدن و ،  $L_0$ ،  $a_0$  و  $b_0$  خواص رنگی نمونه های اولیه می باشد [۲۲].

#### ۶.۲. ارزیابی حسی

آنالیز حسی از روش هدونیک ۵ نقطه ای و از ۱۰ فرد که از قبل شرایط انعام آزمون و امتیازدهی به آن ها آموزش داده شده بود استفاده گردید. نمونه ها از نظر رنگ، چروکیدگی و پذیرش

و دمای فرایند خشک کردن بر مدت زمان خشک کردن می پردازد. هم چنین، با برازش مدل های مختلف ریاضی با داده های آزمایشگاهی، ضرایب این مدل ها استخراج شده و در ادامه، ضریب نفوذ موثر و اثرزی فعال سازی به دست می آید و نمونه ها از نظر ارزیابی حسی با هم مقایسه می گردند.

## ۲. مواد و روش ها

### ۱.۲. آماده سازی نمونه های "به"

در این تحقیق از میوه "به" رقم شرفخانه با قطر حدود ۷ cm و رطوبت بر پایه مرطوب حدود ۷۹-۸۱٪ و ساکاروز شرکت مرک، کشور آلمان با خلوص ۸۲/۵٪ استفاده شد. میوه "به" از بازار محلی خریداری و قبل از انجام آزمایش در دمای  $4^{\circ}\text{C}$  نگهداری گردید. ابتدا میوه "به" با آب شستشو و توسط چاقوی تیز پوست گیری شد. سپس، نمونه ها در محلول اسید سیتریک ۵ gr/L به مدت ۱۰ min به منظور کاهش واکنش های قهقهه ای-شندن قرار گرفت. درنهایت، آن ها شسته و به استوانه هایی با ضخامت ۲ mm و قطر ۴ cm توسط قالب استوانه ای برش داده شد. رطوبت اولیه نمونه توسط آون گذاری در دمای  $10.5^{\circ}\text{C}$  رسیدن به وزن ثابت، اندازه گیری شد [۲۰].

### ۲.۱. آبگیری اسمزی

محلول اسمزی مورد استفاده در این تحقیق محلول ساکاروز با غلظت های ۴۰، ۴۵ و ۵۰٪ (w/w) بود که از انحلال مقدار مورد نیاز ساکاروز با آب قطر در دمای محیط تهیه گردید. نسبت نمونه به محلول اسمزی ۱:۱ در نظر گرفته شد. آبگیری اسمزی در دمای ثابت  $30^{\circ}\text{C}$  (دمای اتاق، کنترل با ترمومتر) به مدت ۳ h انجام شد. سپس، نمونه ها با آب قطر شسته و رطوبت سطحی آنها با کاغذ صافی گرفته شد [۲۱].

### ۲.۲. خشک کردن با هوای گرم

نمونه های آبگیری شده به روش اسمزی و هم چنین نمونه شاهد درون پلیت های شیشه ای و درون آون جابه جایی هوای گرم مدل FN500، شرکت nuve، ساخت کشور ترکیه در سه دمای ۴۰، ۵۰ و  $60^{\circ}\text{C}$  قرار گرفت. نمونه های به در فواصل زمانی ثابت از آون خارج و با استفاده از ترازوی دیجیتالی با دقیقاً  $0.01 \text{ gr} \pm 0.01$  مدل TE612، شرکت Sartorius، ساخت کشور آلمان تا رسیدن به

$R^2$  از ۰ تا ۱ تغییر می‌کند.  $R^2$  بیان می‌کند که بین مقادیر پاسخ‌های مشاهده شده و مقادیر پاسخ‌های پیش‌بینی شده توسط مدل چه مقدار انحراف وجود دارد. هرچه مقدار  $R^2$  به ۱ نزدیک باشد، مدل قوی‌تر خواهد بود و می‌تواند پاسخ را بهتر پیش‌بینی کند. بعد از سنجش میزان تطابق داده‌های آزمایشگاهی به دست آمده با داده‌های پیش‌بینی شده توسط مدل، مدلی با بالاترین ضریب تبیین، کمترین ریشه میانگین مربع خطأ و حداقل مجموع مربعات خطأ به عنوان مناسب‌ترین مدل برای توصیف سینتیک انتقال جرم طی خشک‌کردن برش‌های به انتخاب گردید.

$$R^2 = 1 - \frac{\sum_{i=1}^N (MR_{\text{expi}} - MR_{\text{prei}})^2}{\sum_{i=1}^n (MR_{\text{expi}} - MR_{\text{ave}})^2} \quad (3)$$

$$\text{RMSE} = \left[ \frac{\sum_{i=1}^N (MR_{\text{pred i}} - MR_{\text{expi}})^2}{N} \right]^{\frac{1}{2}} \quad (4)$$

$$\text{SSE} = \sum_{i=1}^N (MR_{\text{prei}} - MR_{\text{expi}})^2 \quad (5)$$

در این معادلات  $N$  تعداد داده‌های آزمایشگاهی می‌باشد.

کلی مورد ارزیابی و امتیازدهی قرار گرفتند. در این آزمون امتیاز ۵ برای ویژگی بسیار خوب و امتیاز ۱ برای ویژگی بسیار بد در نظر گرفته شد. میانگین امتیازهای داده شده به هر واحد برای هر یک از ویژگی‌های حسی محاسبه گردید. سپس، با استفاده از روش مقایسه چند دامنه‌ای دانکن میزان معنی‌دار بودن اختلاف بین نمونه‌ها به دست آمد [۲۳].

## ۷.۰۲. مدل‌سازی ریاضی

مدل‌سازی ریاضی برای پیش‌بینی و شبیه‌سازی رفتار خشک‌کردن لازم و ضروری است. هم‌چنین، مدل‌سازی یک ابزار مهم در طراحی خشک‌کن است که سهم به‌سازی در فهم بهتر مکانیسم خشک‌کردن دارد. مدل‌های مورد استفاده در جدول (۱) آورده شده است.  $K_1, c, h, g, b, a, k, t, s$  نسبت رطوبت، زمان ( $s$ )،  $MR$ ،  $a_0, K_2$ ، ضرایب مربوط به هر مدل و  $n$  توان مربوط به هر مدل می‌باشد. ارزیابی مدل و صحت برآذش داده‌های تجربی با مدل توسط ضریب تبیین  $R^2$ ، ریشه میانگین مربعات خطأ RMSE و مجموع مربعات خطأ SSE بهتر ترتیب مطابق با رابطه‌های (۳-۵) انجام گردید. مقدار

جدول (۱) مدل‌های ریاضی جهت مدل‌سازی فرایند خشک‌کردن.

Table 1 Mathematical models for modeling of drying process.

| مرجع | رابطه مدل<br>Model equation                    | نام مدل<br>Model name                                     | شماره |
|------|--|---|-------|
| [24] | $MR = \exp(-kt)$                               | نیوتون<br>Newton  | 1     |
| [25] | $MR = \exp(-kt^n)$                             | پیچ<br>Page   | 2     |
| [26] | $MR = a \exp(-kt) + (1-a) \exp(-kat)$          | دو جمله‌ای نمایی<br>Two-term exponential                  | 3     |
| [27] | $MR = 1 + at + bt^2$                           | ونگ و سینگ<br>Wang and Singh                              | 4     |
| [28] | $MR = a \exp(-kt) + b \exp(-gt) + c \exp(-ht)$ | هندرسون و پابیس اصلاح‌شده<br>Modified Henderson and Pabis | 5     |
| [29] | $MR = a \exp[-c(t/L^2)]$                       | نفوذ فیک ساده شده<br>Simplified Fick's Diffusion          | 6     |
| [30] | $MR = \exp[-k(t/L^2)^n]$                       | معادله دوم پیچ اصلاح‌شده<br>Modified Page equation-II     | 7     |
| [31] | $MR = \exp(-k_1 t / (1 + k_2 t))$              | آغباشلو<br>Aghbashlo                                      | 8     |
| [32] | $MR = a_0 / (1 + a \exp(kt))$                  | لジستیک<br>Logistic  | 9     |

گازها (Kj/mol) و  $T$  دمای مطلق (K) می باشد. این معادله را می توان طبق رابطه (۱۰) خطی و انرژی فعال سازی را با رسم  $\ln D_{\text{eff}} = \ln A - \frac{E_a}{RT}$  بر حسب  $1/T$  محاسبه کرد [۳۴]

$$\ln D_{\text{eff}} = \ln A - \frac{E_a}{RT} \quad (10)$$

#### ۸.۲. روش تجزیه و تحلیل آماری

تجزیه و تحلیل آماری داده ها با استفاده از نرم افزار SPSS نسخه ۲۰ انجام شد. متغیرهای تحت بررسی، دمای آون در سه سطح  $40^{\circ}\text{C}$ ،  $50^{\circ}\text{C}$  و  $60^{\circ}\text{C}$  و غلظت محلول اسمزی در سه سطح  $40\%$ ،  $45\%$  و  $50\%$  (w/w) در نظر گرفته شد. جهت مقایسه آماری از تجزیه واریانس یک طرفه ANOVA در قالب آزمون دانکن استفاده شد. تمامی نتایج به صورت میانگین  $\pm$  انحراف معیار ارائه گردید و مقایسه های آماری در سطح اطمینان ۹۵٪ انجام پذیرفت. جهت مدل سازی ریاضی از نرم افزار Matlab 17 استفاده شد.

#### ۳. نتایج و بحث

##### ۳.۱. اثر پیش تیمار اسمزی و دمای هوای گرم بر مدت زمان خشک کردن

ماندگاری محصولات فصلی نسبتاً کوتاه است. افزایش پایداری انباری و مدت زمان نگهداری این مواد خام با ارزش، مهم است. برای افزایش کیفیت و ماندگاری این محصولات، فراوری و استفاده از پیش تیمار و روش های مناسب خشک کردن ضروری است. در این تحقیق، ۱۲ نمونه مورد آزمایش قرار گرفت. مطابق با جدول (۲)، نمونه های ۱، ۲ و ۳ بدون انجام فرایند آبگیری اسمزی در آون با دماهای  $40^{\circ}\text{C}$ ،  $50^{\circ}\text{C}$  و  $60^{\circ}\text{C}$  خشک شدند. سپس، آزمایش های بعدی با در نظر گرفتن فرایند آبگیری اسمزی در غلظت های  $40\%$ ،  $45\%$  و  $50\%$  محلول اسمزی و به دنبال آن خشک کردن نمونه های "به" در آون تحت دماهای  $40^{\circ}\text{C}$  و  $50^{\circ}\text{C}$  انجام شد. مدت زمان ماند نمونه ها در محلول اسمزی با دمای  $30^{\circ}\text{C}$  ۱ h بوده است. رطوبت نهایی نمونه ها در شرایط مختلف حدود ۴ تا ۶٪ بود. نتایج بدست آمده برای مدت زمان خشک کردن نمونه ها توسط هوای گرم در جدول (۲) نشان داده شده است.

باتوجه به نتایج، نمونه های به در دماهای بالاتر، به علت حذف سریع رطوبت، زمان خشک کردن کوتاه تری داشتند. همچنین،

#### ۱۰.۲. محاسبه ضریب نفوذ مؤثر

در فرایند خشک کردن، نفوذ نشان دهنده جریان رطوبت به خارج از ماده می باشد. در طی نرخ کاهشی خشک کردن، انتقال رطوبت در غذا عمدتاً توسط نفوذ مولکولی است. نفوذ رطوبت توسط چروک خوردگی یا انقباض، سفت شدن در مدت خشک کردن، میزان رطوبت و دمای ماده تحت تاثیر قرار می گیرد. مدت نرخ کاهشی مواد بیولوژیکی به بهترین نحو توسط قانون دوم نفوذ پذیری فیک توصیف می شود [۳۳]. فرض های توزیع یکنواخت رطوبت اولیه از میان نمونه، مقاومت خارجی قابل چشم پوشی در مقابل حرکت و رهاسازی یکسان رطوبت از بالا و پایین بر什 های به در نظر گرفته می شود. معادله فیک در معادله (۶) نشان داده شده است:

$$\frac{M_t - M_e}{M_0 - M_e} = \frac{8}{\pi^2} \sum_{n=0}^{\infty} \frac{1}{(2n+1)^2} \exp \left[ -\frac{(2n+1)^2 \pi^2 D_{\text{eff}} t}{4L^2} \right] \quad (6)$$

که در آن  $M_t$  رطوبت بر مبنای خشک در هر لحظه از زمان،  $M_0$  رطوبت اولیه بر مبنای خشک،  $M_e$  محتوی رطوبتی تعادلی،  $t$  زمان (s)،  $D_{\text{eff}}$  ضریب نفوذ مؤثر ( $\text{m}^2/\text{s}$ )،  $L$  ضخامت برش (m) و  $n$  عدد صحیح مثبت می باشد.

برای زمان های طولانی خشک کردن  $n=1$  روابط طبق معادله های (۷) و (۸) ساده می شوند:

$$\frac{M_t - M_e}{M_0 - M_e} = \frac{8}{\pi^2} \exp \left( -\frac{\pi^2 D_{\text{eff}} t}{4L^2} \right) \quad (7)$$

$$\ln(MR) = \ln\left(\frac{8}{\pi^2}\right) - \left(\frac{\pi^2 D_{\text{eff}}}{4L^2}\right)t \quad (8)$$

ضریب نفوذ مؤثر  $D_{\text{eff}}$  را می توان با رسم شیب  $\ln(MR)$  بر حسب زمان محاسبه کرد.

#### ۲۰.۲. انرژی فعال سازی (اکتیو اسیو)

در این مطالعه، از معادله آرنیوس در رابطه (۹) برای نشان دادن رابطه بین ضریب نفوذ مؤثر و دما و برای محاسبه انرژی فعال سازی برای خشک کردن استفاده شده است [۳۴]:

$$D_{\text{eff}} = A \exp \left( \frac{-E_a}{RT} \right) \quad (9)$$

که در آن  $E_a$  فعال سازی (Kj/mol)،  $A$  عدد ثابت،  $R$  ثابت عمومی

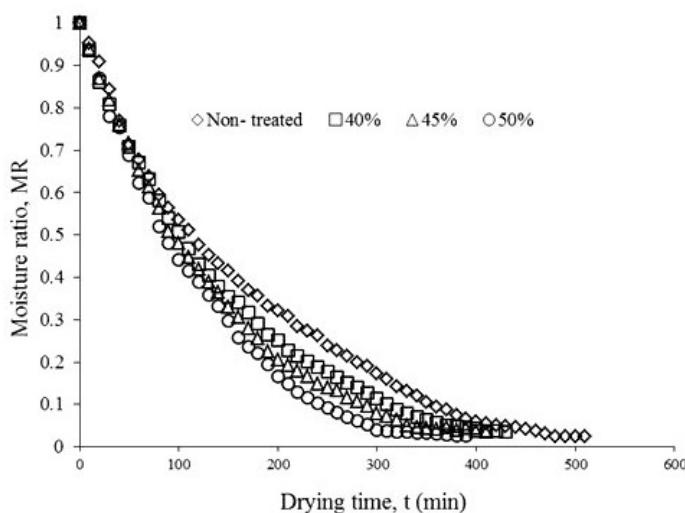
برای نمونه‌های پیش‌تیمارشده، زمان خشک‌کردن در همه دماهای خشک‌کردن با هوا با افزایش غلظت ساکاروز کاهش یافت. بیشترین و کمترین مقدار زمان خشک‌کردن برای نمونه ۴ با غلظت ۴۰٪ محلول اسمزی و دمای  $40^{\circ}\text{C}$  خشک‌کردن برابر با  $432 \pm 2/828\text{ min}$  و برای نمونه ۱۲ با غلظت ۵۰٪ محلول اسمزی و دمای  $60^{\circ}\text{C}$  خشک‌کردن برابر با  $286 \pm 1/413\text{ min}$  بهدست آمد. شکل‌های ۱ تا ۳ اثر غلظت‌های مختلف محلول ساکاروز و دماهای خشک‌کردن را بر نسبت رطوبت و زمان خشک‌کردن نشان می‌دهد. در مراحل اولیه خشک‌کردن، حذف رطوبت از ماده سریع بوده و نسبت رطوبت به طور پیوسته با زمان خشک‌کردن کاهش می‌یابد. کاهش پیوسته در نسبت رطوبت نشان داد که نفوذ، کنترل‌کننده انتقال جرم داخلی است. نتایج مشابه توسط ایبیتوار و همکاران [۳۵] در مورد آلو و دویماز و همکاران [۱] در مورد به گزارش شده است.

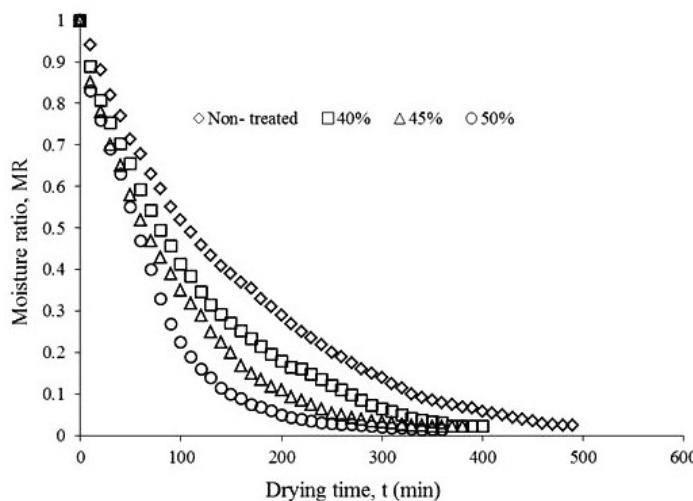
جدول (۲) اثر پیش‌تیمار اسمزی و دمای خشک‌کردن بر مدت زمان خشک‌کردن.

Table 2 Effect of osmotic pretreatment and drying temperature on drying time.

| نمونه‌ها<br>Samples | دما                             |             | غلظت ساکاروز<br>Sucrose concentration (%) | زمان خشک‌کردن<br>Drying time (min) |
|---------------------|---------------------------------|-------------|---|------------------------------------|
|                     | محلول اسمزی<br>Osmotic solution | آون<br>Oven |   |                                    |
| 1                   | -                               | 40          | -   | $509.671 \pm 1.527^{\text{a}}$     |
| 2                   | -                               | 50          | -   | $491.000 \pm 1.732^{\text{b}}$     |
| 3                   | -                               | 60          | -   | $459.500 \pm 0.707^{\text{c}}$     |
| 4                   | 30                              | 40          | 40  | $432.000 \pm 2.828^{\text{d}}$     |
| 5                   | 30                              | 40          | 45  | $411.000 \pm 1.414^{\text{e}}$     |
| 6                   | 30                              | 40          | 50  | $386.667 \pm 1.527^{\text{g}}$     |
| 7                   | 30                              | 50          | 40  | $399.500 \pm 0.707^{\text{f}}$     |
| 8                   | 30                              | 50          | 45  | $381.000 \pm 1.414^{\text{g}}$     |
| 9                   | 30                              | 50          | 50  | $364.672 \pm 0.577^{\text{h}}$     |
| 10                  | 30                              | 60          | 40  | $375.500 \pm 0.710^{\text{g}}$     |
| 11                  | 30                              | 60          | 45  | $349.330 \pm 2.082^{\text{i}}$     |
| 12                  | 30                              | 60          | 50  | $286.000 \pm 1.413^{\text{j}}$     |

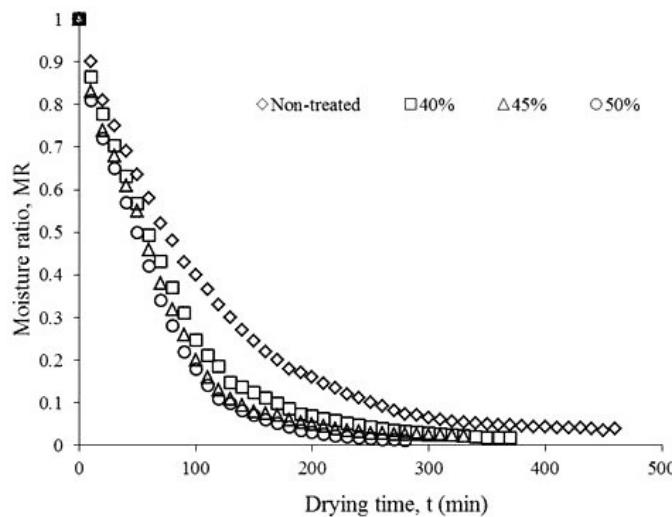
اعداد ( انحراف معیار  $\pm$  میانگین ) دارای حروف مشترک در هر ستون از لحاظ آماری تفاوت معنی‌داری با یکدیگر ندارند ( $p < 0.05$ )\*

شکل (۱) اثر پیش‌تیمار اسمزی بر زمان خشک‌کردن در فرایند خشک‌کردن با هوای گرم در  $40^{\circ}\text{C}$ Fig. 1 Effect of osmotic pretreatment on drying time at hot-air drying process at  $40^{\circ}\text{C}$



شکل (۲) اثر پیش تیمار اسمزی بر زمان خشک کردن در فرایند خشک کردن با هوای گرم در ۵۰ °C

Fig. 2 Effect of osmotic pretreatment on drying time at hot- air drying process at 50°C



شکل (۳) اثر پیش تیمار اسمزی بر زمان خشک کردن در فرایند خشک کردن با هوای گرم در ۶۰ °C

Fig. 3 Effect of osmotic pretreatment on drying time at hot- air drying process at 60°C

### ۳.۲. نتایج آزمون رنگ‌سنگی

#### ۳.۲.۱ آزمون شاخص $L^*$

رنگ ماده غذایی یکی از عوامل موثر در پذیرش محصول توسط مصرف کننده است. بنابراین، بهبود رنگ محصولات خشک شده از اهمیت زیادی در فرایند خشک کردن برخوردار است. جدول (۳) میانگین شاخص  $L^*$  را برای نمونه‌های تیمار نشده و تیمار شده با غلظت‌های ۴۰، ۴۵ و ۵۰٪ محلول اسمزی در فرایند خشک-کردن در دماهای ۴۰، ۵۰ و ۶۰ °C نشان می‌دهد. در نمونه‌های تیمار نشده با افزایش دما از ۴۰ به ۵۰ و ۶۰ °C، شاخص رنگی محلول از انجام واکنش‌های قهقهه‌ای شدن آنزیمی و در نتیجه کاهش یافته است ( $p < 0.05$ ). در تمامی غلظت‌ها با افزایش دمای خشک کردن با هوا شاخص  $L^*$  کاهش می‌یابد. همچنین، با افزایش غلظت ساکاروز در محلول اسمزی در همه دمای شاخص  $L^*$  افزایش می‌یابد، به طوری که غلظت ۵۰٪ در دمای ۴۰ °C و غلظت ۴۰٪ در دمای ۶۰ °C بهترین میزان شاخص  $L^*$  برخوردار می‌باشد ( $p < 0.05$ ). آبگیری اسمزی با نفوذ قندها به داخل بافت محصول و حذف اکسیژن محلول از انجام واکنش‌های قهقهه‌ای شدن آنزیمی و در نتیجه



### تخریب رنگ میوه‌ها جلوگیری به عمل می‌آورد.

#### ۳.۲.۳ آزمون شاخص<sup>b\*</sup>

میانگین شاخص<sup>b\*</sup> برای نمونه‌های تیمار نشده و تیمار شده با غلظت‌های ۴۰، ۴۵ و ۵۰٪ محلول اسمزی در فرایند خشک‌کردن با هوا در دماهای ۴۰، ۵۰ و ۶۰°C در جدول (۵) نشان داده شده است. نتایج تجزیه و تحلیل آماری شاخص<sup>b\*</sup> نشان می‌دهد که در تمامی غلظت‌ها با افزایش دما شاخص<sup>b\*</sup> کاهش یافته و غلظت‌های مختلف دارای اختلاف آماری معنی‌داری با یکدیگر هستند، به‌طوری که در نمونه‌های تیمار شده در تمامی غلظت‌ها، دماهای ۴۰ و ۶۰°C بهترین از بیشترین و کمترین میزان شاخص<sup>b\*</sup> برخوردار می‌باشد ( $p < 0.05$ ). همچنین، در نمونه‌های تیمار شده، غلظت ۵۰٪ در دمای ۴۰°C و غلظت ۴۰٪ در دمای ۶۰°C بهترین از بیشترین و کمترین میزان شاخص<sup>b\*</sup> برخوردار می‌باشد ( $p < 0.05$ ).

#### ۳.۲.۲ آزمون شاخص<sup>a\*</sup>

جدول (۴) میانگین شاخص<sup>a\*</sup> برای نمونه‌های تیمار نشده و تیمار شده در محلول اسمزی با غلظت‌های ۴۰، ۴۵ و ۵۰٪ و فرایند خشک‌کردن با هوا در دماهای ۴۰، ۵۰ و ۶۰°C را نشان می‌دهد. نتایج نشان می‌دهد که برای نمونه‌های تیمار نشده، شاخص<sup>a\*</sup> با افزایش دما افزایش می‌یابد. برای نمونه‌های تیمار شده نیز در تمامی غلظت‌ها با افزایش دما شاخص<sup>a\*</sup> افزایش یافته و از اختلاف آماری معنی‌داری برخوردار می‌باشند. دمای ۵۰°C در غلظت ۴۵٪ و دمای ۴۰°C در غلظت ۴۰٪ بهترین از بیشترین و کمترین میزان شاخص<sup>a\*</sup> برخوردار می‌باشد ( $p < 0.05$ ). نتیجه مشابه توسط خواجهی و همکاران در مورد خشک‌کردن دانه هندوانه به دست آمد [۳۶].

جدول (۳) میانگین شاخص<sup>L\*</sup> برای نمونه‌های به.

Table 3 Average of L\* index for quince samples.

| غلظت محلول اسمزی                      |                           |                           |                           | دماهای خشک‌کردن         |
|---------------------------------------|---------------------------|---------------------------|---------------------------|-------------------------|
| Concentration of osmotic solution (%) |                           |                           |                           | Drying Temperature (°C) |
| 50                                    | 45                        | 40                        | 0                         |                         |
| 48.262±0.100 <sup>a</sup>             | 46.905±0.100 <sup>a</sup> | 45.681±0.100 <sup>a</sup> | 41.724±0.100 <sup>a</sup> | 40                      |
| 47.501±0.100 <sup>b</sup>             | 45.289±0.152 <sup>b</sup> | 44.121±0.100 <sup>b</sup> | 40.132±0.100 <sup>b</sup> | 50                      |
| 47.072±0.050 <sup>c</sup>             | 45.073±0.081 <sup>c</sup> | 43.866±0.100 <sup>c</sup> | 39.858±0.050 <sup>c</sup> | 60                      |

\* اعداد (انحراف معیار ± میانگین) دارای حروف مشترک در هر ستون از لحاظ آماری تفاوت معنی‌داری با یکدیگر ندارند ( $p > 0.05$ ).

جدول (۴) میانگین شاخص<sup>a\*</sup> برای نمونه‌های به.

Table 4 Average of a\* index for quince samples.

| غلظت محلول اسمزی                      |                           |                           |                           | دماهای خشک‌کردن         |
|---------------------------------------|---------------------------|---------------------------|---------------------------|-------------------------|
| Concentration of osmotic solution (%) |                           |                           |                           | Drying Temperature (°C) |
| 50                                    | 45                        | 40                        | 0                         |                         |
| -5.36±0.010 <sup>a</sup>              | -4.201±0.100 <sup>a</sup> | -5.525±0.100 <sup>a</sup> | -5.916±0.100 <sup>a</sup> | 40                      |
| -4.576±0.100 <sup>b</sup>             | -3.215±0.100 <sup>b</sup> | -4.602±0.100 <sup>b</sup> | -5.279±0.100 <sup>b</sup> | 50                      |
| -3.915±0.100 <sup>c</sup>             | -5.514±0.100 <sup>c</sup> | -3.402±0.100 <sup>c</sup> | -3.345±0.100 <sup>c</sup> | 60                      |

\* اعداد (انحراف معیار ± میانگین) دارای حروف مشترک در هر ستون از لحاظ آماری تفاوت معنی‌داری با یکدیگر ندارند ( $p > 0.05$ ).

جدول (۵) میانگین شاخص<sup>b\*</sup> برای نمونه‌های به.

Table 5 Average of b\*index for quince samples.

| غلظت محلول اسمزی                      |                           |                           |                           | دماهای خشک‌کردن         |
|---------------------------------------|---------------------------|---------------------------|---------------------------|-------------------------|
| Concentration of osmotic solution (%) |                           |                           |                           | Drying Temperature (°C) |
| 50                                    | 45                        | 40                        | 0                         |                         |
| 49.821±0.100 <sup>a</sup>             | 48.901±0.010 <sup>a</sup> | 48.517±0.100 <sup>a</sup> | 47.345±0.200 <sup>a</sup> | 40                      |
| 49.020±0.010 <sup>b</sup>             | 47.945±0.010 <sup>b</sup> | 46.452±0.010 <sup>b</sup> | 46.984±0.100 <sup>b</sup> | 50                      |
| 47.821±0.001 <sup>c</sup>             | 46.114±0.001 <sup>c</sup> | 45.012±0.100 <sup>c</sup> | 44.878±0.100 <sup>c</sup> | 60                      |

\* اعداد (انحراف معیار ± میانگین) دارای حروف مشترک در هر ستون از لحاظ آماری تفاوت معنی‌داری با یکدیگر ندارند ( $p > 0.05$ ).

سینگ، هندر سون و پابیس اصلاح شده، نفوذ فیک ساده شده، معادله دوم پیج اصلاح شده، آگا شلو و لجستیک در جدول (۷) م شاهده می‌شود. مدل با حداکثر ضربت تبیین، حداقل ریشه میانگین مربع خطأ و حداقل مجموع مربعات خطأ به عنوان مناسب‌ترین مدل برای تو صیف سینتیک فرایند خشک کردن "به" انتخاب شد. با توجه به نتایج، مقادیر  $R^2$  برای همه مدل‌ها غیر از مدل‌های معادله دوم پیج اصلاح شده و لجستیک بیشتر از ۰/۹ بود که نشان‌دهنده تطابق خوبی بین مدل ریاضی و نتایج آزمایشگاهی می‌باشد. مدل پیج با مقادیر ضرایب همبستگی با دامنه ۰/۹۹۴ تا ۰/۹۹۲، بهترین تطابق را با نتایج آزمایشگاهی نشان داد. همچنین در مدل پیج، تیمار شماره ۹ با غلظت محلول اسمزی برابر با ۵۰ و دمای خشک کردن برابر با ۵۰ °C دارای بالاترین مقادیر  $R^2$  برابر با ۰/۹۹۲، حداقل ریشه میانگین مربع خطأ برابر با ۰/۰۰۸۱۰۵ و حداقل مجموع مربعات خطأ برابر با ۰/۰۰۲۴۹۶ بود. در مطالعه یوسفی و همکاران، بهترین مدل برای خشک کردن خربزه درختی پاپایا با ماکروبوی همراه با هوای داغ و پیش‌تیمار اسمزی، مدل پیج در دمای ۵۰ °C و دمای دو جمله‌ای در دمای ۶۰ °C به دست آمد [۳۹]. پیسالکار و همکاران، از میان ۵ مدل بررسی شده مدل پیج را به عنوان بهترین مدل برای خشک کردن آلوئه ورا با هوای داغ همراه با پیش‌تیمار اسمزی معرفی کردند [۴۰]. در مطالعه میشمی اصل و رفیعی، از میان چهارده مدل ریاضی برای برازش با داده‌های تجربی، مدل میدلی به عنوان بهترین مدل برای خشک کردن سیب انتخاب شد [۴۱]. رواسکار و همکاران، پنج مدل ریاضی را برای پیش‌تیمار اسمزی برش‌های پیاز و سپس خشک کردن آن‌ها با هوای برقی نمودند. با توجه به نتایج، مدل پیج توانست به خوبی رفتار خشک کردن قطعه‌های پیاز را توصیف کند. ضربت همبستگی برای این مدل دامنه‌ای از ۰/۹۸۲۵ تا ۰/۹۹۳۹ داشت [۲۱].

#### ۴.۲.۳ آزمون شاخص دلتا E

جدول (۶) میانگین شاخص دلتا E را برای نمونه‌های تیمار شده و تیمار شده در غلظت‌های ۴۰، ۴۵، ۵۰ و ۶۰ °C نشان می‌دهد. نتایج آنالیز واریانس نشان می‌دهد که در تمامی غلظت‌ها با افزایش دما شاخص دلتا E افزایش یافته و از اختلاف آماری معنی‌داری برخوردار می‌باشند. مقدار P. Value در هر یک از غلظت‌ها کوچک‌تر از ۰/۰۵ بوده و بین هر یک از گروه‌ها تفاوت آماری معنی‌داری وجود دارد. همچنین، با افزایش غلظت، دلتا E کاهش می‌یابد. به طوری که در نمونه‌های تیمار شده دمای ۴۰ و ۶۰ °C و در نمونه‌های تیمار شده غلظت ۵۰٪ در دمای ۴۰ °C و غلظت ۴۰٪ در دمای ۶۰ °C بهتر ترتیب از کم‌ترین و بیشترین میزان دلتا E برخوردار می‌باشند ( $p < 0/05$ ). استفاده از پیش‌تیمار آبگیری اسمزی منجر به کاهش واکنش قهقهه‌ای شدن و حفظ بهتر رنگ شده است. نتایج مشابه توسط کروکیدا و همکاران در مورد برش‌های سیب و موز [۳۷] و زنوزیان و همکاران در مورد کدو حلوازی [۳۸] به دست آمد.

#### ۳.۳. مدل‌سازی ریاضی

نسبت رطوبت به دست آمده از آزمایش‌های مختلف مربوط به ۱۲ نمونه با مدل‌های ریاضی مختلف خشک کردن مطابقت داده شد. میزان برازش داده‌های آزمایش‌گاهی با مقادیر پیش‌بینی شده توسط مدل‌ها با محاسبه معیارهای ارزیابی سنجیده شد. معیارهای ارزیابی ضربت تبیین، ریشه میانگین مربع خطأ و مجموع مربعات خطأ می‌باشد. اطلاعات به دست آمده از برازش داده‌های تجربی با مدل‌های نیوتون، پیج، دوجمله‌ای نمایی، و نگو

جدول (۶) میانگین شاخص دلتا E برای نمونه‌های به.

Table 6 Average of  $\Delta E$  index for quince samples.

| غلظت محلول اسمزی                      |                          |                           |                           | Dمای خشک کردن           |
|---------------------------------------|--------------------------|---------------------------|---------------------------|-------------------------|
| Concentration of osmotic solution (%) |                          |                           |                           | Drying Temperature (°C) |
| 50                                    | 45                       | 40                        | 0                         |                         |
| 4.791±0.010 <sup>c</sup>              | 6.467±0.100 <sup>c</sup> | 7.065±0.001 <sup>c</sup>  | 9.141±0.001 <sup>c</sup>  | 40                      |
| 5.993±0.001 <sup>b</sup>              | 8.374±0.001 <sup>b</sup> | 9.882±0.010 <sup>b</sup>  | 10.973±0.001 <sup>b</sup> | 50                      |
| 7.414±0.001 <sup>a</sup>              | 9.405±0.100 <sup>a</sup> | 11.358±0.010 <sup>a</sup> | 12.178±0.001 <sup>a</sup> | 60                      |

\*اعداد (انحراف معیار ± میانگین) دارای حروف مشترک در هر ستون از لحاظ آماری تفاوت معنی‌داری با یکدیگر ندارند ( $p > 0/05$ )

**جدول (۷) نتایج برآورد داده‌های تجربی با مدل‌های ریاضی برای نمونه‌های به.**

Table 7 Results of the fitted experimental data with mathematical models for quince samples

| نام مدل         | پارامتر        | (Samples) نمونه ها     |                       |                        |                        |                        |                        |                        |                        |                        |                        |                        |                        |
|-----------------|----------------|------------------------|-----------------------|------------------------|------------------------|------------------------|------------------------|------------------------|------------------------|------------------------|------------------------|------------------------|------------------------|
|                 |                | 1                      | 2                     | 3                      | 4                      | 5                      | 6                      | 7                      | 8                      | 9                      | 10                     | 11                     | 12                     |
| نیوتن           | K              | 0.01567                | 0.006502              | 0.009204               | 0.007193               | 0.01287                | 0.007894               | 0.008752               | 0.01088                | 0.006384               | 0.01295                | 0.01396                | 0.01347                |
|                 | R <sup>2</sup> | 0.9893                 | 0.9979                | 0.9983                 | 0.9982                 | 0.9965                 | 0.9974                 | 0.9983                 | 0.9980                 | 0.9984                 | 0.9954                 | 0.0039                 | 0.9932                 |
|                 | RMSE           | 0.03219                | 0.01266               | 0.01081                | 0.01141                | 0.01621                | 0.01134                | 0.01096                | 0.0120                 | 0.01321                | 0.01798                | 0.02116                | 0.02389                |
|                 | SSE            | 0.0172                 | 0.00787               | 0.00538                | 0.0056                 | 0.01245                | 0.0065                 | 0.004803               | 0.005475               | 0.008934               | 0.01293                | 0.01612                | 0.01563                |
| پیچ             | K              | 0.006683               | 0.005571              | 0.008991               | 0.006586               | 0.009114               | 0.004333               | 0.9372                 | 0.01143                | 0.004575               | 0.009312               | 0.09106                | 0.01065                |
|                 | n              | 0.9786                 | 1.03                  | 0.9876                 | 1.017                  | 1.095                  | 1.136                  | 0.9862                 | 0.9897                 | 1.1                    | 1.073                  | 1.107                  | 1.095                  |
|                 | R <sup>2</sup> | 0.996                  | 0.9982                | 0.9985                 | 0.9983                 | 0.9958                 | 0.9981                 | 0.9984                 | 0.998                  | 0.9992                 | 0.9966                 | 0.0040                 | 0.9953                 |
|                 | RMSE           | 0.01671                | 0.01185               | 0.01086                | 0.0112                 | 0.01782                | 0.0128                 | 0.01087                | 0.01206                | 0.008105               | 0.01577                | 0.0229                 | 0.01952                |
| دوجمله‌ای نمایی | SSE            | 0.01061                | 0.006744              | 0.004601               | 0.005266               | 0.0111                 | 0.006223               | 0.004607               | 0.005384               | 0.002496               | 0.009694               | 0.01678                | 0.01029                |
|                 | A              | 1.023                  | 1.674                 | 0.0923                 | 1.342                  | 1.654                  | 1.09                   | 1.015                  | 0.02783                | 0.04520                | 1.544                  | 0.25678                | 0.0989                 |
|                 | K              | 0.009323               | 0.009845              | 0.0112                 | 0.007867               | 0.0124                 | 0.007655               | 0.008754               | 0.3802                 | 0.1291                 | 0.01572                | 0.0121                 | 0.0103                 |
|                 | R <sup>2</sup> | 0.9978                 | 0.9723                | 0.9845                 | 0.9985                 | 0.9933                 | 0.9984                 | 0.0083                 | 0.9986                 | 0.9986                 | 0.9967                 | 0.9943                 | 0.9935                 |
| ونگ و سیق       | RMSE           | 0.01645                | 0.0324                | 0.02543                | 0.01056                | 0.01432                | 0.0123                 | 0.0111                 | 0.1028                 | 0.01101                | 0.01545                | 0.01289                | 0.00947                |
|                 | SSE            | 0.008546               | 0.004763              | 0.005696               | 0.004353               | 0.009465               | 0.005693               | 0.004803               | 0.003912               | 0.004333               | 0.009314               | 0.008543               | 0.004589               |
|                 | a              | -0.004832              | -0.4753               | -0.006083              | -0.005334              | -0.00569               | -0.006136              | -0.006188              | -0.007199              | -0.008393              | -0.007634              | -0.009043              | -0.01024               |
|                 | b              | $6.611 \times 10^{-6}$ | $5.89 \times 10^{-6}$ | $9.203 \times 10^{-6}$ | $7.496 \times 10^{-6}$ | $8.539 \times 10^{-6}$ | $9.637 \times 10^{-6}$ | $9.829 \times 10^{-6}$ | $1.283 \times 10^{-6}$ | $1.675 \times 10^{-5}$ | $1.383 \times 10^{-5}$ | $1.959 \times 10^{-5}$ | $2.534 \times 10^{-5}$ |
| هندرسون و پابیس | R <sup>2</sup> | 0.9828                 | 0.9825                | 0.9474                 | 0.9829                 | 0.9936                 | 0.9932                 | 0.9679                 | 0.9571                 | 0.9289                 | 0.9127                 | 0.94                   | 0.9584                 |
|                 | RMSE           | 0.03469                | 0.03654               | 0.06042                | 0.03595                | 0.02303                | 0.02421                | 0.04879                | 0.05606                | 0.07312                | 0.07945                | 0.06811                | 0.058339               |
|                 | SSE            | 0.04573                | 0.06409               | 0.1643                 | 0.05427                | 0.02016                | 0.02227                | 0.09284                | 0.1163                 | 0.1871                 | 0.2462                 | 0.1485                 | 0.09204                |
|                 | a              | 1.678                  | 0.1185                | -6.501                 | -0.01923               | 1.5297                 | 0.1067                 | -0.01185               | 0.1134                 | -0.00983               | 1.031                  | 0.9857                 | -0.01869               |
|                 | b              | 0.1435                 | 1.006                 | 6.521                  | 0.9924                 | 0.0956                 | 1.0567                 | 0.9778                 | 0.9123                 | 0.9843                 | 0.1309                 | 0.1539                 | 0.08979                |
|                 | c              | -0.1834                | -0.1245               | 0.9799                 | 0.02679                | -0.1747                | -0.1279                | 0.03406                | -0.1385                | 0.04834                | -0.1623                | -0.2534                | 0.02345                |
|                 | g              | 1.23                   | 0.006542              | 0.004768               | 0.007123               | 0.9549                 | 0.006789               | 0.008555               | 0.006435               | 0.00943                | 0.8423                 | 0.9944                 | 0.006785               |
|                 | h              | 1.548                  | 0.9387                | 0.009017               | 0.7301                 | 1.2891                 | 1.0190                 | 0.7296                 | 0.9578                 | 0.7248                 | 0.969                  | 0.9940                 | 0.0209                 |
|                 | k              | 0.01219                | 0.7772                | 2.421                  | 0.874                  | 0.01365                | 0.5627                 | 0.8739                 | 0.7756                 | 0.8721                 | 0.01335                | 0.0209                 | 2.342                  |
|                 | R <sup>2</sup> | 0.9930                 | 0.9979                | 0.9985                 | 0.9983                 | 0.9932                 | 0.9977                 | 0.9988                 | 0.9976                 | 0.9989                 | 0.9959                 | 0.9944                 | 0.9983                 |
|                 | RMSE           | 0.0213                 | 0.01326               | 0.01062                | 0.01175                | 0.02435                | 0.01389                | 0.1016                 | 0.01456                | 0.1145                 | 0.01812                | 0.0209                 | 0.01134                |
|                 | SSE            | 0.02981                | 0.007738              | 0.004624               | 0.004829               | 0.02341                | 0.00796                | 0.003615               | 0.006785               | 0.003210               | 0.01149                | 0.01485                | 0.004587               |

|               |                |                        |           |            |           |                        |            |                         |                         |            |          |           |           |
|---------------|----------------|------------------------|-----------|------------|-----------|------------------------|------------|-------------------------|-------------------------|------------|----------|-----------|-----------|
|               | k <sub>1</sub> | 0.006027               | 0.01143   | 0.01269    | 0.00689   | 0.008957               | 0.007227   | 0.008716                | 0.01074                 | 0.006742   | 0.009657 | 0.00780   | 0.01424   |
| آغلاشو        | k <sub>2</sub> | 3.999×10 <sup>-5</sup> | 0.0009283 | -0.0008904 | -0.000218 | -0.0009540             | -0.0009085 | -2.514×10 <sup>-5</sup> | -9.581×10 <sup>-5</sup> | -0.0006195 | 0.000312 | 0.0007295 | -0.001289 |
|               | R <sup>2</sup> | 0.9958                 | 0.9926    | 0.9955     | 0.9987    | 0.9933                 | 0.999      | 0.9983                  | 0.998                   | 0.9995     | 0.9989   | 0.9912    | 0.9961    |
|               | RMSE           | 0.01707                | 0.0243    | 0.01838    | 0.009883  | 0.00215                | 0.009427   | 0.01108                 | 0.01204                 | 0.006432   | 0.008863 | 0.006784  | 0.008551  |
|               | SSE            | 0.01108                | 0.0198    | 0.01183    | 0.004103  | 0.0178                 | 0.003377   | 0.00479                 | 0.005364                | 0.001572   | 0.003535 | 0.00542   | 0.01424   |
|               | k              | 0.001189               | 0.00983   | 0.00317    | 6.262     | 3.594×10 <sup>-5</sup> | 0.00217    | 0.0142                  | 1.004                   | 0.07105    | 2.285    | 9.262     | 0.0262    |
| پیچ اصلاح شده | L              | 0.04451                | 6.898     | 0.005408   | 29.1      | 0.0001464              | 0.000871   | -0.008896               | 5.22                    | 7.307      | 13       | 23.3      | -0.00985  |
|               | n              | 0.5957                 | 0.678     | 0.456      | 1.017     | 0.4582                 | 0.317      | 0.3123                  | 0.976                   | 1.094      | 1.073    | 1.45      | 0.4139    |
|               | R <sup>2</sup> | 0.9116                 | 0.8356    | 0.7508     | 0.9983    | 0.794                  | 0.794      | 0.69                    | 0.9959                  | 0.9958     | 0.9966   | 0.9983    | 0.79      |
|               | RMSE           | 0.07971                | 0.1236    | 0.1467     | 0.1133    | 0.1322                 | 0.1756     | 0.1537                  | 0.01816                 | 0.01808    | 0.01597  | 0.1067    | 0.1649    |
|               | SSE            | 0.2351                 | 0.5683    | 1.151      | 0.005266  | 0.6467                 | 1.141      | 0.8972                  | 0.01352                 | 0.01111    | 0.00964  | 0.00427   | 0.6972    |
| فیک ساده شده  | a              | 0.993                  | 1.036     | 1.087      | 1.006     | 1.033                  | 1.04       | 1                       | 0.998                   | 1.05       | 1.005    | 1.025     | 1.056     |
|               | L              | 3.35                   | 6.5420    | 3.342      | 1.538     | 5.223                  | 8.26       | 1.192                   | 6.45                    | 1.182      | 1.222    | 3.345     | 2.347     |
|               | c              | 5.463                  | 5.564     | 5.367      | 0.01713   | 0.2138                 | 0.603      | 0.01244                 | 0.450                   | 0.01345    | 0.01944  | 0.49      | 0.41      |
|               | R <sup>2</sup> | 0.9959                 | 0.9974    | 0.9979     | 0.9981    | 0.9973                 | 0.9948     | 0.9983                  | 0.9893                  | 0.9983     | 0.9959   | 0.9886    | 0.9896    |
|               | RMSE           | 0.01717                | 0.01623   | 0.01342    | 0.01208   | 0.01502                | 0.0214     | 0.01128                 | 0.0134                  | 0.01134    | 0.01815  | 0.0139    | 0.0124    |
| لجمستیک       | SSE            | 0.01091                | 0.008456  | 0.009235   | 0.005978  | 0.008351               | 0.01694    | 0.004838                | 0.00698                 | 0.004354   | 0.01252  | 0.00967   | 0.009786  |
|               | k              | 0.00984                | 0.007206  | 0.01638    | 0.007929  | 0.01091                | 0.07552    | 0.008943                | 0.01152                 | 0.01812    | 0.00903  | 0.01077   | 0.01093   |
|               | a <sub>0</sub> | 3467                   | 5.091     | 3.632      | 4.931     | 1789                   | 7.399      | 12.6                    | 6.339                   | 2.332      | 3859     | 3406      | 2405      |
|               | a              | 4587                   | 4.17      | 5.383      | 4.053     | 2794                   | 6.598      | 11.9                    | 5.558                   | 1.393      | 3932     | 4776      | 3720      |
|               | R <sup>2</sup> | 0.8976                 | 0.9984    | 0.9985     | 0.9989    | 0.8572                 | 0.9981     | 0.9987                  | 0.9987                  | 0.9967     | 0.9984   | 0.8966    | 0.8473    |
|               | RMSE           | 0.1236                 | 0.01102   | 0.01756    | 0.0009382 | 0.1584                 | 0.01721    | 0.009908                | 0.01001                 | 0.01601    | 0.01065  | 0.09087   | 0.1139    |
|               | SSE            | 0.156                  | 0.005704  | 0.009109   | 0.003609  | 0.386                  | 0.005605   | 0.003731                | 0.003605                | 0.008714   | 0.004989 | 0.256     | 0.3376    |

### ۱.۳.۲.۳. اثری فعال‌سازی (اکتیواسیون)

ارتباط بین ضریب نفوذ مؤثر رطوبت و دما برای غلظت‌های مختلف در شکل (۴) نشان داده شده است. این شکل از طریق رگرسیون خطی به دست آمده است. ضریب تبیین برای ارتباط بین ضریب نفوذ مؤثر رطوبت و دما برای نمونه‌ها، بین  $-0.9868$  و  $0.9914$  حاصل شد.

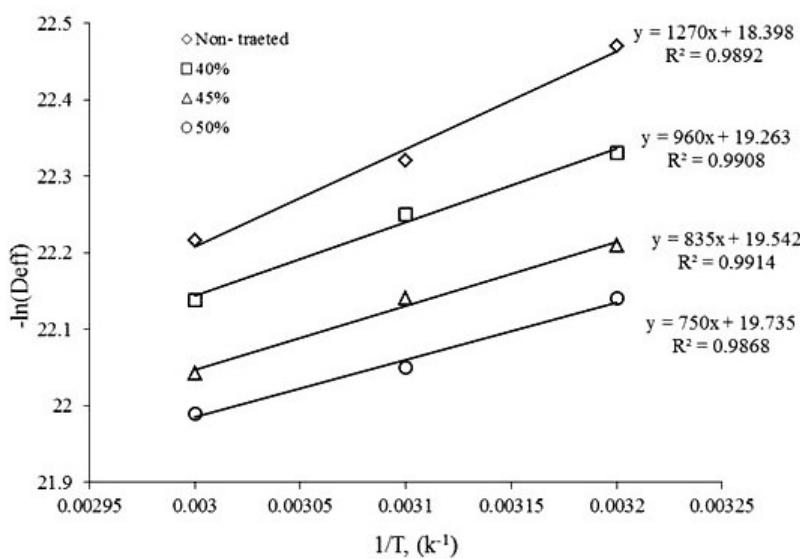
جدول (۸) ضریب نفوذ مؤثر برای نمونه‌های "به" در شرایط مختلف خشک‌کردن.

Table 8 Effective diffusivity coefficients for quince samples at various drying conditions.

| نمونه‌ها<br>Samples | ضریب نفوذ مؤثر<br>Effective diffusivity coefficient ( $m^2/s$ ) | $R^2$  |
|---------------------|---|--------|
| 1                   | $1.743 \times 10^{-10}$   | 0.9783 |
| 2                   | $2.025 \times 10^{-10}$   | 0.9856 |
| 3                   | $2.247 \times 10^{-10}$   | 0.9845 |
| 4                   | $2.005 \times 10^{-10}$   | 0.9956 |
| 5                   | $2.261 \times 10^{-10}$   | 0.9923 |
| 6                   | $2.425 \times 10^{-10}$   | 0.9965 |
| 7                   | $2.170 \times 10^{-10}$   | 0.9896 |
| 8                   | $2.424 \times 10^{-10}$   | 0.9931 |
| 9                   | $2.653 \times 10^{-10}$   | 0.9929 |
| 10                  | $2.430 \times 10^{-10}$   | 0.9960 |
| 11                  | $2.627 \times 10^{-10}$   | 0.9848 |
| 12                  | $2.817 \times 10^{-10}$   | 0.9962 |

### ۱.۳.۳. ضریب نفوذ مؤثر

مقادیر ضریب نفوذ مؤثر رطوبت در جدول (۸) نشان داده شده است. ضریب نفوذ رطوبت مواد غذایی با مقدار رطوبت همانند دما تحت تاثیر قرار می‌گیرد. در مقادیر پایین‌تر رطوبت، نفوذپذیری کم‌تر از زمانی است که رطوبت بالا باشد. با توجه به نتایج، نفوذپذیری با افزایش دمای هوای خشک‌کردن در نمونه‌های تیمارشده و تیمار نشده افزایش می‌یابد. همچنین، نفوذپذیری موثر رطوبت برای نمونه‌های تیمار شده بیش‌تر از نمونه‌های تیمار نشده است و از  $1.743 \times 10^{-10} \text{ m}^2/\text{s}$  تا  $2.817 \times 10^{-10} \text{ m}^2/\text{s}$  می‌باشد. در حقیقت، پیش‌تیمار آبگیری اسمزی، انتقال جرم داخلی را در طول فرایند خشک‌کردن تحت تاثیر قرار داده است. افزایش نفوذپذیری موثر رطوبت با فرایند پیش‌تیمار آبگیری اسمزی می‌تواند به علت نرم‌شدن ساختار سلولی سطح و شست‌وشوی بعضی از ترکیبات حل شده لایه‌های سلولی خارجی نمونه‌های "به" در طول فرایند خیساندن در محلول اسمزی باشد. در مطالعه پیساکار و همکاران در مورد خشک‌کردن آلوئنورا، ضریب نفوذ رطوبت بدون پیش‌تیمار اسمزی و با تیمار اسمزی در دمای  $50^\circ\text{C}$  تا  $80^\circ\text{C}$  به ترتیب بین  $2.69 \times 10^{-9} \text{ m}^2/\text{s}$  و  $4.59 \times 10^{-9} \text{ m}^2/\text{s}$  بین  $2.93 \times 10^{-9} \text{ m}^2/\text{s}$  و  $7.99 \times 10^{-10} \text{ m}^2/\text{s}$  به دست آمد [۴۰]. روسکار و همکاران، ضریب نفوذ مؤثر رطوبت را برای خشک‌کردن با هوای داغ پیاز پیش‌تیمار شده با محلول اسمزی  $1.743 \times 10^{-10} \text{ m}^2/\text{s}$  تا  $2.817 \times 10^{-10} \text{ m}^2/\text{s}$  گزارش نمودند [۲۱].



شکل (۴) ارتباط بین ضریب نفوذ مؤثر و دما برای نمونه‌ها

Fig. 4 Relationship between the effective diffusivity coefficient and temperature for samples

### ۲.۴.۳. آزمون امتیاز چروکیدگی

جدول (۱۱) نتایج به دست آمده از آزمون امتیاز چروکیدگی نمونه های "به" را برای نمونه های تیمار نشده و تیمار شده با غلظت های ۴۰، ۴۵ و ۵۰٪ محلول اسمزی و فرایند خشک کردن با هوا در دماهای ۴۰، ۵۰ و ۶۰°C نشان می دهد. با توجه به نتایج آنالیز واریانس، در تمامی غلظت ها با افزایش دمای مطالعه به تدریج از امتیاز چروکیدگی کاسته می شود، به طوری که دماهای ۴۰ و ۶۰°C بهتر ترتیب از بیشترین و کمترین امتیاز چروکیدگی برخوردار می باشند ( $p < 0.05$ ). همچنین، در هر دما افزایش غلظت، امتیاز چروکیدگی افزایش می یابد به طوری که غلظت ۵۰٪ محلول اسمزی در دمای ۴۰°C خشک کردن از بیشترین امتیاز چروکیدگی برخوردار است ( $p < 0.05$ ).

### ۳.۴.۳. آزمون امتیاز پذیرش کلی

جدول (۱۲) نتایج به دست آمده از آزمون امتیاز پذیرش کلی نمونه های "به" را نشان می دهد. نتایج آنالیز واریانس داده های حاصل از ارزیابی حسی پذیرش کلی نشان می دهد که در تمامی غلظت ها با افزایش دمای مطالعه، امتیاز پذیرش کلی با داشتن اختلاف آماری معنی دار کاهش می یابد. همچنین، در هر دما با افزایش غلظت، امتیاز پذیرش کلی افزایش می یابد. غلظت ۵۰٪ محلول اسمزی در دمای ۴۰°C خشک کردن دارای بیشترین امتیاز پذیرش کلی می باشد ( $p < 0.05$ ). نتایج به دست

جدول (۹) اثر غلظت های مختلف ساکاروز در محلول اسمزی را بر انرژی فعال سازی نشان می دهد. نتایج به دست آمده نشان داد غلظت محلول اسمزی با انرژی فعال سازی رطوبت رابطه عکس دارد. این امر به این دلیل است که در غلظت های کمتر به انرژی بیشتری برای خروج رطوبت نیاز می باشد.

### جدول (۹) انرژی فعال سازی برای خشک کردن نمونه ها.

Table 9 Activation energy for samples drying.

| انرژی فعال سازی               | غلظت              |
|-------------------------------|-------------------|
| Activation energy Ea (KJ/mol) | Concentration (%) |
| 10.558±0.502 <sup>a</sup>     | -                 |
| 7.981±0.412 <sup>b</sup>      | 40                |
| 6.942±0.673 <sup>c</sup>      | 45                |
| 6.235±0.239 <sup>d</sup>      | 50                |

\* اعداد (انحراف معیار ± میانگین) دارای حروف مشترک در هر ستون از لحاظ آماری تفاوت معنی داری با یکدیگر ندارند ( $p > 0.05$ )

### ۴.۳. ارزیابی حسی

#### ۱۰.۴.۳. آزمون امتیاز رنگ

جدول (۱۰) نتایج آزمون امتیاز رنگ نمونه های "به" را در فرایند خشک کردن با هوا در دماهای ۴۰، ۵۰ و ۶۰°C نشان می دهد. نتایج آنالیز واریانس نشان می دهد که غلظت ۵۰٪ محلول اسمزی و دمای ۴۰°C خشک کردن بیشترین امتیاز رنگ را دارا می باشد ( $p < 0.05$ ). مقدار P. Value برای تمامی نمونه ها تفاوت آماری معنی داری را نشان می دهد.

### جدول (۱۰) میانگین امتیاز رنگ نمونه های به در ارزیابی حسی.

Table 10 Average of colour score for quince samples at sensory evaluation.

| غلظت محلول اسمزی (%)                  |                          |                          |                          | Drying Temperature (°C) |
|---------------------------------------|--------------------------|--------------------------|--------------------------|-------------------------|
| Concentration of osmotic solution (%) | 50                       | 45                       | 40                       | 0                       |
| 4.400±0.050 <sup>a</sup>              | 4.150±0.050 <sup>a</sup> | 4.000±0.300 <sup>a</sup> | 3.500±0.300 <sup>a</sup> | 40                      |
| 4.000±0.200 <sup>b</sup>              | 3.900±0.030 <sup>b</sup> | 3.700±0.010 <sup>b</sup> | 3.200±0.400 <sup>b</sup> | 50                      |
| 3.600±0.050 <sup>c</sup>              | 3.400±0.050 <sup>c</sup> | 3.300±0.010 <sup>c</sup> | 2.900±0.100 <sup>c</sup> | 60                      |

\* اعداد (انحراف معیار ± میانگین) دارای حروف مشترک در هر ستون از لحاظ آماری تفاوت معنی داری با یکدیگر ندارند ( $p > 0.05$ )

### جدول (۱۱) میانگین امتیاز چروکیدگی نمونه های به در ارزیابی حسی.

Table 11 Average of shrinkage score for quince samples at sensory evaluation.

| غلظت محلول اسمزی (%)                  |                          |                          |                          | Drying Temperature (°C) |
|---------------------------------------|--------------------------|--------------------------|--------------------------|-------------------------|
| Concentration of osmotic solution (%) | 50                       | 45                       | 40                       | 0                       |
| 4.500±0.010 <sup>a</sup>              | 4.300±0.100 <sup>a</sup> | 4.200±0.100 <sup>a</sup> | 3.600±0.010 <sup>a</sup> | 40                      |
| 4.400±0.010 <sup>ab</sup>             | 4.196±0.015 <sup>b</sup> | 4.000±0.010 <sup>b</sup> | 3.200±0.010 <sup>b</sup> | 50                      |
| 3.766±0.594 <sup>b</sup>              | 4.000±0.010 <sup>c</sup> | 3.700±0.010 <sup>c</sup> | 3.000±0.100 <sup>c</sup> | 60                      |

\* اعداد (انحراف معیار ± میانگین) دارای حروف مشترک در هر ستون از لحاظ آماری تفاوت معنی داری با یکدیگر ندارند ( $p > 0.05$ )

## جدول (۱۲) میانگین امتیاز پذیرش کلی نمونه‌های به در ارزیابی حسی.

Table 12 Average of overall acceptability score for quince samples at sensory evaluation.

| غلظت محلول اسمزی                      |                          |                          |                          | دهمای خشک کردن          |
|---------------------------------------|--------------------------|--------------------------|--------------------------|-------------------------|
| Concentration of osmotic solution (%) |                          |                          |                          | Drying Temperature (°C) |
| 50                                    | 45                       | 40                       | 0                        |                         |
| 4.600±0.010 <sup>a</sup>              | 4.300±0.050 <sup>a</sup> | 4.300±0.010 <sup>a</sup> | 3.400±0.010 <sup>a</sup> | 40                      |
| 4.200±0.060 <sup>b</sup>              | 4.300±0.010 <sup>b</sup> | 4.100±0.020 <sup>b</sup> | 3.196±0.015 <sup>b</sup> | 50                      |
| 4.100±0.100 <sup>c</sup>              | 4.000±0.010 <sup>c</sup> | 3.700±0.010 <sup>c</sup> | 3.100±0.010 <sup>c</sup> | 60                      |

\*اعداد (انحراف معیار ± میانگین) دارای حروف مشترک در هر ستون از لحاظ آماری تفاوت معنی داری با یکدیگر ندارند ( $p < 0.05$ )

انتخاب نمود. در این تحقیق، مدل سازی خشک کردن نمونه‌های میوه به پیش‌تیمارشده با فرایند اسمزی توسط مدل‌های ریاضی انجام و ضرایب نفوذ و انرژی فعال‌سازی به دست آمد. غلظت محلول اسمزی ۴۰، ۴۵ و ۵۰٪ و دمای فرایند خشک کردن ۴۰، ۴۵ و ۵۰°C متغیرهای فرایند بودند. مدل پیچ با مقادیر ضرایب تبیین با دامنه ۰/۹۹۴ تا ۰/۹۹۲، بهترین تطابق را با نتایج آزمایشگاهی نشان داد و انرژی فعال‌سازی در غلظت‌های ۴۵، ۴۰ و ۵۰٪ ساکاروز به ترتیب ۰/۹۸۱، ۰/۹۸۲ و ۰/۹۴۲ KJ/mol و ۶/۲۳۵ به دست آمد. همچنین، غلظت ۵٪ محلول اسمزی و دمای ۶۰°C منجر به زمان خشک کردن ۲۸۵min و ضریب نفوذ  $2/817 \times 10^{-10} \text{ m}^2/\text{s}$  شد. آزمون ارزیابی حسی نشان داد استفاده از آبگیری اسمزی به عنوان پیش‌تیمار باعث بهبود ویژگی‌های حسی نمونه‌های خشک شده به توجه جریان هوا گردید. به طور کلی، نتایج به دست آمده و مقایسه آنها با تحقیقات گذشته نشان داد خشک کردن محصولات کشاورزی و مواد غذایی به روش و دامنه دمایی خشک کردن، نوع ماده غذایی و روش پیش‌تیمار اعمال شده روی آنها وابسته است.

آمده از ارزیابی حسی نمونه‌های به با مطالعه علاءالدینی و امام جمعه مطابقت دارد [۴۲]. آن‌ها فرایند آبگیری اسمزی کیوی را به عنوان پیش‌تیمار فرایند خشک کردن توسط جریان هوا، مورد بررسی قرار دادند و نشان دادند که استفاده از آبگیری اسمزی به عنوان پیش‌تیمار باعث بهبود ویژگی‌های بافتی و حسی نمونه‌های خشک شده توسط جریان هوا می‌گردد.

## ۴. نتیجه‌گیری

هدف اصلی فرایند خشک کردن، افزایش ماندگاری محصول می‌باشد. فرایند خشک کردن باید به صورتی انجام گیرد که علاوه بر حفظ مواد غذایی در مقابل فساد، به شاخص‌های کیفی فراورده از جمله رنگ، طعم، عطر و بافت کمترین صدمه ممکن وارد گردد. استفاده از پیش‌تیمار آبگیری اسمزی با توجه به ایجاد تغییرات کم در عطر، طعم و افزایش کیفیت محصول نهایی می‌تواند در فرایند خشک کردن محصول با هوا موثر واقع شود. همچنین، با بررسی سینتیک و مدل‌سازی ریاضی، می‌توان مناسب‌ترین روش خشک کردن و بهترین شرایط عملیاتی برای تولید محصول را

## منابع

- [3] Koc, B., Eren, I., Ertekin, F. K. (2008). Modelling bulk density, porosity and shrinkage of quince during drying: The effect of drying method. *J. Food Eng.*, 85 (3), 340–349.
- [4] Akbarian, M., Ghanbarzadeh, B., Sowti, M., Dehghannya, J. (2014). Effects of pectin-CMC-based coating and osmotic dehydration pretreatments on microstructure and texture of the hot-air dried quince slices. *J. Food Process. Pres.*, 39, 260–269.
- [5] Patill, M. M., Kalse, S. B., Jain, S. K. (2012). Osmoconvective drying of onion slices. *Res. J. Rec. Sci.*, 1 (1), 51–59.
- [1] Doymaz, I., Demir, H., Yildirim, A. (2015). Drying of quince slices: Effect of pretreatments on drying and rehydration characteristics. *Chem. Eng. Commun.*, 202 (10), 1271–1279.
- [2] اکبریان، م؛ قنبرزاده، ب؛ دهقان‌نیا، ج؛ صوتی خیابانی، م. (۱۳۹۶) بهینه‌سازی محلول اسمزی و بررسی اثرات آبگیری اسمزی بر ویژگی‌های بافتی و رنگی میوه (به) فرایند شده با پوشش‌های پلی‌ساقاریدی فعال، پژوهش‌های علوم و صنایع غذایی ایران، جلد ۹، شماره ۲، ص ۱۷۴-۱۶۵.

- [۱۸] متولی، ع.؛ هدایتی، ف. (۱۳۹۶) بررسی تغییرات ضریب آهنگ ثابت خشک شدن در مدل های شبیه سازی با استفاده از پیش تیمارهای مختلف، *فصلنامه فناوری های نوین غذایی*، سال چهارم، شماره ۱۵، ص ۵۱-۳۹.
- [۱۹] نایبندی آتشی، س.؛ مرتضوی، س. ع.؛ طباطبایی یزدی، ف.؛ محسی، م.؛ وریدی، م. ج. (۱۳۹۶) بهینه سازی فرایند آبگیری اسمزی و مدل سازی سینتیک انتقال جرم طی خشک کردن با هوای داغ گوشت شترمرغ، *فصلنامه فناوری های نوین غذایی*، سال چهارم، شماره ۱۵، ص ۷۶-۶۵.
- [۲۰] AOAC. (1990). Official method of analysis, 15<sup>th</sup> ed. Association of official analytical chemists, Arlington, VA.
- [۲۱] Revaskar, V.A., Pisalkar, P.S., Pathare, P.B., Sharma, G.P. (2014). Dehydration kinetics of onion slices in osmotic and air convective drying process. *Res. Agr. Eng.* 60 (3), 92-99.
- [۲۲] Dadali, G., Demirhan, E. (2007). Color change kinetics of spinach undergoing microwave drying. *Drying Technol.*, (25), 1713-1723.
- [۲۳] Saklar, S., Uungan, S., Katnas, S. (1999). Instrumental crispness and crunchiness of roasted hazelnuts and correlations with sensory assessment. *J. Food Sci.*, 64 (6), 1015-1019.
- [۲۴] Bruce, D. M. (1985). Exposed-layer barley drying, three models fitted to new data up to 150°C. *J. Agri. Eng.*, (4), 337-347.
- [۲۵] Page, G.E. (1949). Factors influencing the maximum rates of air drying shelled corn in thin layers. M.S. thesis, Department of Mechanical Engineering, Prude University, Prude, USA.
- [۲۶] Henderson, S. M. (1974). Progress in developing the thin layer drying equation. *T. Am. Soc. Agr. Eng.*, 17 (6), 1167-1172.
- [۲۷] Wang, C. Y., Singh, R. P. (1978). A single layer drying equation for rough rice. ASAE paper No: 78-3001, ASAE, St. Joseph, MI.
- [۲۸] Karathanos, V. T. (1999). Correlation of water content of dried fruits by drying kinetics. *J. Food Eng.*, 39, 337-344.
- [۲۹] Diamante, L. M., Munro, P. A. (1991). Mathematical modeling of hot air drying of sweet potato slices. *Int. J. Food Sci. Technol.*, 26 (1), 99-109.
- [۳۰] Diamante, L. M., Munro, P. A. (1993). Mathematical modeling of the thin layer solar drying of sweet potato slices. *Sol. Energy*, 51, 271-276.
- [۳۱] Aghbashlo, M., Kianmehr, M. H., Khani, S., Ghasemi, M. (2009). Mathematical modeling of carrot thin-layer drying using new model. *Int. Agrophys.*, 23, 313-317.
- [۳۲] Alibas, I. (2014). Microwave, Air and Combined Microwave-Air Drying of Grape Leaves (*Vitis vinifera oblonga*)، *علوم غذایی و تغذیه*، سال ۱۲، شماره ۱. ص ۵۸-۴۹.
- [۶] زیرجانی، ل.؛ توکلی پور، ح. (۱۳۸۹) مطالعه امکان تولید برگه موز توسط روش خشک کردن ترکیبی هوای داغ و مایکروویو، نشریه پژوهش های علوم و صنایع غذایی ایران، جلد ۶، شماره ۱، ص ۶۷-۵۸.
- [۷] Fernandes, F., Rodrigues, S., Gaspareto, O., Oliviera, E. (2006). Optimization of osmotic dehydration of banana followed by air-drying. *J. Food Eng.*, 77, 188-193.
- [۸] Monnerat, S. M., Pizzi, T. R. M., Mauro, M. A., Menegalli, F. C. (2010). Osmotic dehydration of apples in sugar/salt solutions: Concentration profiles and effective diffusion coefficients. *J. Food Eng.*, 100 (4), 604-612.
- [۹] Dehghannya, J., Emam-jomeh, Z., Sotudeh-Gharebagh, R., Ngadi, M. (2006). Osmotic Dehydration of Apple Slices with Carboxy-Methyl Cellulose Coating. *Dry. Technol.*, 24, 45-50.
- [۱۰] Sahin, U., Ozturk, H. K. (2016). Effects of pulsed vacuum osmotic dehydration (PVOD) on drying kinetics of figs (*Ficus carica L.*), *Innov. Food Sci. Emerg.*, 36, 104-111.
- [۱۱] da Silva, W. P., e Silva, C. M.D.P.S., Gama, F. J.A., Gomes, J. P. (2014). Mathematical models to describe thin-layer drying and to determine drying rate of whole bananas. *J. Saudi Soc. Agr. Sci.*, 13 (1), 67-74.
- [۱۲] Yang, X. H., Deng, Li. Z., Mujumdar, A. S., Xiao, H. W., Zhang, Q. Kan, Z. (2018). Evolution and modeling of colour changes of red pepper (*Capsicum annuum L.*) during hot air drying. *J. Food Eng.*, 231, 101-108.
- [۱۳] Rayaguru, K., Routray, W. (2012). Mathematical modeling of thin layer drying kinetics of stone apple slices. *Int. Food Res. J.*, 19 (4), 1503-1510.
- [۱۴] Onwude, D. I., Hashim, N., Janius, R. B., Nawi, N., Abdan, K. (2016). Evaluation of a suitable thin layer model for drying of pumpkin under forced air convection. *Int. Food Res. J.*, 23 (3), 1173-1181.
- [۱۵] مشکانی، س. م.، پورفللاح، ز.؛ توکلی پور، ح.، محمدی، م.؛ نهارданی، م. (۱۳۹۱) بررسی سینتیک خشک کردن لایه ای نازک کدوی سبز با فرایند جابه جایی هوای داغ. *مجله علوم و فناوری غذایی*، سال چهارم، شماره سوم، ص ۸۲-۷۵.
- [۱۶] Tzempelikos, D. A., Vouros, A. P., Bardakas, A. V., Filios, A. E., Margaris, D. P. (2014). Case studies on the effect of the air drying conditions on the convective drying of quinces. *Case Studies in Thermal Eng.*, 3, 79-85.
- [۱۷] محمدی، م.؛ پورفللاح، ز.؛ نهاردانی، م.؛ مشکانی، س. م. (۱۳۹۳) بهینه سازی ضریب نفوذ موثر رطوبت و مدل سازی ریاضی سینتیک خشک کردن برش های میوه به (*Cydonia oblonga*)، *علوم غذایی و تغذیه*، سال ۱۲، شماره ۱. ص ۵۸-۴۹.

L.) and the Determination of Some Quality Parameters. *Int. J. Food Eng.*, 10 (1), 69-88.

[33] Crank, J. (1975). The mathematics of diffusion. 2<sup>nd</sup> ed. Oxford University Press, Oxford, 104-106.

[34] Li, Z., Kobayashi, N. (2005). Determination of moisture diffusivity by thermo-gravimetric analysis under non-isothermal condition. *Drying Technol.*, 23 (6), 1331–1342.

[35] Ibitwar, B. B., Kaur, B., Arora, S., Pathare, P. B. (2008). Osmo-Convective Dehydration of Plum. *Int. J. Food Eng.*, 4 (8).

[۳۶] خواجهی، ر؛ شمس‌آبادی، ح؛ اصغری، ع. (۱۳۹۶) ارزیابی برخی از ویژگی‌های کیفی دانه هندوانه طی فرایند خشک‌کردن، فصلنامه فناوری‌های نوین غذایی، دوره ۵، شماره ۲، ص ۲۱۸-۲۰۳.

[37] Krokida, M., Karathanos, V., Maroulis, Z. (2000). Effect of osmotic dehydration on color and sorption characteristics of apple and banana. *Dry. Technol.*, 18, 937-950.

[38] Zenoozian, M. S., Feng, H., Razavi, S., Shahidi, F., Pourreza, H. (2008). Image analysis and dynamic modeling of thin-layer drying of osmotically dehydrated pumpkin. *J. Food Process. Pres.*, 32 (1), 88-102.

[39] Yousefi, A., Niakousari, M., Moradi, M. (2013). Microwave assisted hot air drying of papaya (*Carica papaya L.*) pretreated in osmotic solution, *Afr. J. Agr. Res.*, 8 (25), 3229-3235.

[40] Pisalkar, P. S., Jain, N. K., Pathare, P. B., Murumkar, R. P., Revaskar, V.A. (2014). Osmotic dehydration of aloe vera cubes and selection of suitable drying model. *Int. Food Res. J.*, 21 (1), 373-378.

[41] Meisami-asl, E., Rafiee, S. (2009). Mathematical Modeling of Kinetics of Thin-layer Drying of Apple. Agricultural Engineering International: the CIGR E J.. Manuscript 1185.

[۴۲] امام جمعه، ز؛ علاءالدینی، ب. (۱۳۸۴) بهبود شاخص کیفی کیوی خشک‌شده و فرمولاسیون آن با استفاده از پیش فرایند اسمز، مجله علوم کشاورزی ایران، جلد ۳۶، شماره ۶، ص ۱۴۲۷-۱۴۲۱.