

تعیین شرایط بهینه خشک کردن پاششی مخلوط آب هلو و شیرخشک بدون چربی با استفاده از روش سطح پاسخ

آذین باقری^۱، وجیهه فدائی نوغانی^{۲*}

۱. دانش آموخته کارشناسی ارشد، گروه علوم و صنایع غذایی، واحد شهر قدس، دانشگاه آزاد اسلامی، تهران، ایران

۲. استادیار، گروه علوم و صنایع غذایی، واحد شهر قدس، دانشگاه آزاد اسلامی، تهران، ایران

(تاریخ دریافت: ۹۶/۱۰/۸، تاریخ آخرین بازنگری: ۹۶/۱۲/۱۱، تاریخ پذیرش: ۹۷/۱/۱۴)

چکیده

هدف از این پژوهش، تعیین شرایط بهینه خشک کردن پاششی آب هلو با استفاده از روش سطح پاسخ (RSM) در قالب یک طرح باکس-بنکن (BBD) با سه متغیر و هر یک در سه سطح بود. در این تحقیق، اثرات متغیرهای نسبت آب هلو به شیرخشک بدون چربی در نسبت‌های ۴۰:۶۰-۶۰:۴۰ به عنوان کمک‌خشک‌کن، دمای هوای ورودی به خشک‌کن در محدوده ۱۳۰-۱۱۰°C و دبی هوای فشرده ۳۰۰-۷۰ L/h بر پاسخ‌های راندمان خشک‌کردن، ویژگی‌های فیزیکی شامل فعالیت آبی، رطوبت، چگالی توده‌ای، شاخص حلالیت، جاذبه‌الطبوبگی و زمان خیس‌پذیری و هم‌چنین فعالیت ضد اکسیدانی بررسی شدند. نتایج نشان داد که افزایش دمای هوای ورودی به طور معنی‌داری باعث افزایش راندمان خشک‌کردن، چگالی توده‌ای، شاخص حلالیت، جاذبه‌الطبوبگی و زمان خیس‌پذیری و کاهش فعالیت آبی و رطوبت می‌شود ($p < 0.05$). افزایش نسبت آب هلو به شیرخشک بدون چربی در خوراک ورودی به خشک‌کن نیز منجر به همین نتایج شد، ولی تاثیر آن بر رطوبت و جاذبه‌الطبوبگی از لحاظ آماری معنی‌دار نبود ($p \geq 0.05$). دبی هوای ورودی از تاثیر معنی‌داری بر راندمان خشک‌کردن و ویژگی‌های فیزیکی تحت بررسی برخوردار نبود ($p \geq 0.05$). ولی فعالیت ضد اکسیدانی پودر میوه را به گونه نامطلوبی تحت تاثیر قرار داد ($p < 0.05$). افزایش دمای هوای خشک‌کن نیز به طور معنی‌داری باعث کاهش فعالیت ضد اکسیدانی شد ($p < 0.05$)، ولی در طرف مقابل، افزایش نسبت آب هلو به شیرخشک بدون چربی در خوراک ورودی به خشک‌کن، باعث بهبود آن شد ($p < 0.05$). روش سطح پاسخ نشان داد که تحت شرایط بهینه ۴۰٪ نسبت آب هلو به شیرخشک بدون چربی، ۱۲۶°C دمای هوای ورودی و ۴۰ L/h دبی هوای ورودی می‌توان پودری با راندمان خشک‌کردن ۸/۶۵٪، فعالیت آبی ۰/۲۷٪، رطوبت ۰/۳۵٪، چگالی توده‌ای ۰/۳۵ g/cm^۳، شاخص حلالیت ۸۵/۶۵٪، جاذبه‌الطبوبگی ۰/۰۳۵ g water/g powder و زمان خیس‌پذیری ۰/۷۲ s و فعالیت ضد اکسیدانی ۱/۳۵٪ تولید نمود.

واژه‌های کلیدی: آب هلو، شیرخشک بدون چربی، خشک کردن پاششی، روش سطح پاسخ.

۱. مقدمه

می‌شود که در دمای معمول مورد استفاده برای خشک‌کردن پاششی، به یکدیگر و به دیواره خشک‌کن چسبیده و به جای پودر مورد انتظار از فرایند خشک‌کردن پاششی آب‌میوه‌ها، ساختاری خمیر مانند را تشکیل دهنده [۸]. بر این اساس و به منظور افزایش دمای انتقال شیشه‌ای، به طور معمول از ترکیباتی با وزن مولکولی بالا به عنوان کمک‌خشک‌کن در فرایند خشک‌کردن پاششی آب میوه‌ها، بهره جسته می‌شود [۸]. مالتودکسترین، صمغ عربی، ژلاتین و شیر خشک بدون چربی از رایج‌ترین کمک‌خشک‌کن‌های مورد استفاده در فرایند خشک‌کردن پاششی آب‌میوه‌ها به شمار می‌آیند [۹].

دستیابی به شرایط بهینه خشک‌کردن از جمله نسبت مطلوب ماده خشک‌شونده و کمک‌خشک‌کن، و همچنین، دما و دبی هوای ورودی به خشک‌کن، امری هزینه بر و وقت‌گیر است. طی سال‌هایی اخیر، روش سطح پاسخ، به عنوان یک روش کارآمد برای بهینه‌سازی فرمولاسیون و شرایط فرایند محصولات غذایی نوین، توجه زیادی را در بین پژوهشگران صنعت غذا به خود جلب کرده است. روش سطح پاسخ، تعداد تیمارهای مورد نیاز برای یک آزمون را کمینه کرده و با ارائه مدل‌های ریاضی توصیف کننده رابطه بین شرایط فرایند و ویژگی‌های محصول، علاوه‌بر تعیین اثر مستقل و متقابل شرایط فرایند بر ویژگی‌های فراورده، نقاط بهینه هر کدام از متغیرهای فرایند برای تولید محصولی با اهداف از پیش تعريف شده را نیز معرفی می‌کند [۱۰]. تا کنون، پژوهشی در زمینه خشک‌کردن پاششی آب هلو انجام نشده است. بر این اساس، هدف از پژوهش پیش‌رو، تعیین شرایط بهینه خشک‌کردن پاششی آب هلو شامل نسبت آب هلو به پودر شیر خشک بدون چربی به عنوان کمک‌خشک‌کن، دمای هوای ورودی به خشک‌کن و دبی هوای فشرده، درجهت تولید پودر مخلوط آب هلو و شیر خشک بدون چربی با بالاترین راندمان خشک‌کردن، کمترین فعالیت آبی و رطوبت، بالاترین شاخص حلالیت و بیشترین فعالیت آنتی‌اکسیدانی بود.

۲- مواد و روش‌ها

۲-۱- مواد

آب هلو بدون نگهدارنده و شکر افزوده با کربوهیدرات کل: ۹ گرم، پروتئین: ۲۴۰ میلی‌گرم، چربی: ۵ میلی‌گرم و خاکستر: ۱۱۰

هلو با نام علمی *Prunus persica L.* میوه گیاهی متعلق به خانواده گل‌سرخیان از جنس پرونوس می‌باشد [۱]. از آن جایی که، اولین بار هلو از ایران به اروپا راه یافت، رومیان نام پرسیکا که برگرفته از نام سرزمین پارس یا همان ایران می‌باشد را بر آن نهادند. با این حال، بر اساس مطالعات ژنتیک، خاستگاه اصلی این میوه، سرزمین چین می‌باشد [۲]. مانند بسیاری از میوه‌ها، هلو نیز میوه فصلی است و در تمام طول سال در دسترس نمی‌باشد. به علاوه، سرشار بودن هلو از مواد مغذی مانند پروتئین، ویتامین و مواد معدنی، محتوای رطوبت بالا و همچنین بافت نرم و آسیب‌پذیر آن، جملگی سبب شده که هلو از ماندگاری بسیار کوتاهی برخودار باشد و از این‌رو، سالانه بخش قابل توجهی از آن به صورت ضایعات دور ریخته شود [۳]. این امر یکی از چالش‌های اصلی کشورهای عمدۀ تولیدکننده این محصول در سطح دنیا، از جمله ایران می‌باشد.

خشک‌کردن یکی از قدیمی‌ترین، و همچنین، رایج‌ترین روش‌های نگهداری مواد غذایی می‌باشد [۴]. محصولات خشک‌شده شده، به دلیل محتوای آب کم، دارای ماندگاری به مراتب طولانی-تری نسبت به همتایان خشک‌نشده خود می‌باشند. به علاوه، جرم و حجم کم‌تر آن‌ها، نگهداری و حمل و نقل را تسهیل می‌کند [۳]. خشک‌کردن پاششی، یکی از شیوه‌های نوین خشک‌کردن می‌باشد که بیشتر در ارتباط با آب میوه‌ها کاربرد دارد [۵]. از پودر آب‌میوه‌ها برای تولید فراورده‌هایی مانند آب میوه‌های بازسازی‌شده و همچنین در فرمولاسیون بستنی‌ها، کاستاردهای میوه، ماست میوه‌ای، غذای کودک و محصولات دارویی، استفاده می‌شود [۶]. علاوه‌بر برخورداری از مزایای کلی عنوان شده برای محصولات خشک‌شده، در فرایند خشک‌کردن پاششی، به دلیل زمان فراوری کوتاه، ارزش غذایی، عطر و طعم، رنگ و بهطور کلی ویژگی‌های ارگانولپتیک محصولات خشک شده به این روش، دستخوش تغییرات کم‌تری می‌شود [۷]. البته، فرایند تولید پودر آب میوه‌ها به وسیله روش خشک‌کردن پاششی، بدون چالش نمی‌باشد. بیش از ۹۰٪ ماده خشک آب میوه‌ها را اجزایی با وزن مولکولی پایین مانند ساکاروز، گلوكز و فركتوز و همچنین اسیدهای آلی مانند اسید سیتریک، اسید مالیک و اسید تارتاریک تشکیل می‌دهند [۸]. دمای انتقال شیشه‌ای پایین این اجزا سبب

مخلوط آب هلو و شیر خشک بدون چربی در بسته های نفوذناپذیر به هوا جمع آوری شدند و تا زمان انجام آزمون های فیزیکوشیمیایی، در دمای محیط نگهداری شدند.

۲-۳- طرح آزمون و تحلیل آماری

تعیین شرایط بهینه خشک کردن پاششی مخلوط آب هلو و شیر خشک بدون چربی، با استفاده از روش سطح پاسخ و با به کارگیری طرح باکس بنکن صورت پذیرفت. طرح مورد نظر با استفاده از سه فاکتور و هر فاکتور دارای سه سطح را اندازی شد. فاکتورها شامل نسبت آب هلو به شیر خشک بدون چربی، دمای هوای ورودی و دبی هوای ورودی بودند که سطوح هر کدام از آنها در جدول (۱) به صورت کددار و غیر کددار مشخص شده است. طرح مختلط مرکزی با استفاده از ۳ فاکتور دارای ۳ سطح، ۱۵ تیمار مختلف شامل سه گروه مجزا ارائه کرد. گروه تیمارهای مرکزی شامل ۳ نمونه بوده که تمام متغیرها در سطح صفر تعريف شدند. گروه تیمارهای محوری شامل ۱۲ نمونه بوده که هر کدام از آنها شامل ۱ سطح صفر و دو سطح -۱ و +۱ می باشند. نمونه های مرکزی امکان بررسی تکرار پذیری پاسخها و نمونه های محوری امکان برآورد جملات درجه دوم، بررسی برهمکنشها و تاثیرات خطی را فراهم می کند [۱۲]. یک مدل چند جمله ای درجه دوم (رابطه ۱) به داده های تجربی به دست آمده از اندازه شده بود (جدول ۱)، صورت پذیرفت. پودر حاصل از خشک کردن

میلی گرم در ۱۰۰ میلی لیتر نمونه، از فروشگاه های محلی و پودر شیر خشک بدون چربی از شرکت پگاه ساخت کشور ایران تهیه شد. تمامی محلول ها و مواد شیمیایی مورد استفاده در پژوهش شامل دی فنیل پیکریل هیدرازیل و متانول، از استانداردهای آنالیزی برخوردار بودند و از شرکت مرک، ساخت کشور آلمان خریداری شدند.

۲-۴- تهیه پودر هلو

به منظور تهیه پودر هلو، ابتدا آب هلو و پودر شیر خشک بدون چربی در نسبت های مختلف تعريف شده به وسیله طرح آزمون (جدول ۱)، با یکدیگر مخلوط شده و با استفاده از دستگاه همزن HM412 Moulinex مدل ۱۵۰rpm، به خوبی همگن شدند [۱۱]. به منظور اطمینان از عاری بودن نمونه ها از ذرات معلق، که ممکن است در پاشنده مشکل ایجاد کنند، مخلوط های آب هلو و پودر شیر خشک بدون چربی از پارچه صافی عبور داده و سپس به دستگاه خشک کن پمپ شدند [۱۱]. فرایند خشک کردن، به وسیله یک دستگاه Büchi Laboratoriums-Technik مدل B-290، ساخت کشور سوئیس و در دماها و زمان های متفاوت هوا ورودی به خشک کن که به وسیله طرح آزمون تعريف شده بود (جدول ۱)، صورت پذیرفت. پودر حاصل از خشک کردن

جدول (۱) سطوح کدگذاری شده و نشده متغیرهای فرایند خشک کردن پاششی آب هلو

Table 1 Coded and un-coded levels of independent variables for spray-drying of peach juice

سطح کدگذاری شده متغیرهای مستقل Coded levels of independent variables				سطح کدگذاری نشده متغیرهای مستقل Un-coded levels of independent variables				ترتیب
نسبت آب هلو به شیر	دما های هوای ورودی	دما های هوای	دما های هوای ورودی	نسبت آب هلو به شیر	دما های هوای ورودی	دما های هوای	دما های هوای ورودی	استاندارد
خشک بدون چربی	به خشک کن	به خشک کن	فشرده	خشک بدون چربی	به خشک کن	به خشک کن	فشرده	نمونه ها
Standard order								
60 :40	110	500	-1	-1	500	-1	Compressed air flow rate (L/h)	1
60 :40	130	500	-1	-1	500	-1	Inlet air temperature (°C)	2
40 :60	110	500	+1	+1	500	+1	Peach juice-to-skim milk powder ratio	3
40 :60	130	500	+1	+1	500	+1	(%)	4
50 :50	110	300	0	0	300	0		5
50 :50	130	300	0	0	300	0		6
50 :50	110	700	0	0	700	0		7
50 :50	130	700	0	0	700	0		8
60 :40	120	300	-1	-1	300	-1		9
40 :60	120	300	+1	+1	300	+1		10
60 :40	120	700	-1	-1	700	-1		11
40 :60	120	700	+1	+1	700	+1		12
50 :50	120	500	0	0	500	0		13
50 :50	120	500	0	0	500	0		14
50 :50	120	500	0	0	500	0		15

به خوبی حل شد. به منظور جدا شدن بخش‌های نامحلول، محلول تولیدی به مدت 10 min در سرعت 3000 g با دستگاه سانتریفیوژ Gerber Instruments AG مدل CH-8307، ساخت کشور سوئیس، سانتریفیوژ شد. سپس 25 ml از بخش شفاف بالای لوله آزمایش برداشته و به مدت 5 h در آون با دمای 105°C گرفت. مقدار حلالیت بر حسب درصد و از نسبت وزن ماده جامد محلول خشک شده و پودر اولیه محاسبه شد [۸].

۴-۵-۲- زمان خیس پذیری
 2 g پودر آب میوه بر سطح 400 ml آب مقطر، بدون همزدن ریخته شد. مدت زمان لازم برای تنهاشت ذرات از سطح آب، به گونه‌ای که هیچ ذره‌ای بر سطح نمانده باشد، به عنوان زمان خیس پذیری گزارش شد [۱۵].

۴-۵-۲- میزان جذب رطوبت
قابلیت جذب رطوبت پودرهای تولیدی، از اندازه‌گیری گرم آب جذب شده توسط g $100\text{ }\mu\text{g}$ پودر، طی 48 h نگهداری در دمای محیط در یک دیسکاتور با محلول اشباع کلرید منیزیوم به دست آمد [۱۶].

۴-۵-۲- فعالیت ضد اکسیدانی
فعالیت ضد اکسیدانی نمونه‌های مختلف پودر میوه با استفاده از روش مهار رادیکال‌های آزاد دی‌فنیل پیکریل هیدرازیل (DPPH) تعیین شد. ابتدا، 100 ml DPPH $2/5\text{ mg}$ در 100 ml اتانول حل شد. سپس، 1 ml از رقت‌های تهیه شده از پودر میوه به 3 ml محلول DPPH افزوده شد و به مدت 30 min در دمای اتاق در تاریکی نگهداری شد. جذب نمونه‌ها به وسیله یک دستگاه اسپکتروفوتومتر Sigma مدل ZFP 22، ساخت کشور آلمان در طول موج 517 nm خوانده شد. برای تهیه نمونه بلانک، به جای پودر میوه از آب مقطر استفاده شد. درصد فعالیت ضد اکسیدانی نمونه‌های مختلف پودر با استفاده از رابطه (۲) محاسبه شد:

$$(2) \quad \text{فعالیت ضد اکسیدانی} = \frac{\text{OD}_c - (\text{OD}_s - \text{OD}_b)}{\text{OD}_C} \times 100\%$$

که OD_c میزان جذب محلول DPPH، OD_s میزان جذب محلول حاوی پودر میوه و OD_b میزان جذب محلول بلانک بود [۱۷].

گیری راندمان خشک کردن، محتوای رطوبت، فعالیت آبی، چگالی توده، جاذب الرطوبگی، شاخص حلالیت پودر در آب، زمان خیس پذیری و فعالیت ضد اکسیدانی تیمارهای مختلف، برآورده شد:

$$Y = \beta_0 + \sum_{i=1}^2 \beta_i X_i + \sum_{i=1}^2 \beta_{ii} X_i^2 + \sum_{i=1}^1 \sum_{j=i+1}^2 \beta_{ij} X_i X_j + \varepsilon_{ij} \quad (1)$$

که Y پاسخ و β_0 ، β_i و β_{ii} ضرایب رگرسیونی به ترتیب برای عرض از مبدأ، خطی، درجه دوم و برهمنکنش‌ها بوده و X_i و X_j متغیرهای مستقل می‌باشند [۱۲]. تحلیل سطح پاسخ و ترسیم نمودارها با استفاده از نرم افزار مینی تب نسخه ۱۵/۱/۱۰/۰ انجام شد.

۴-۲- راندمان خشک کردن

راندمان خشک کردن از نسبت وزن پودر حاصل به میزان مواد جامد آب هلو و شیرخشک بدون چربی تغذیه شده به دستگاه خشک کن محاسبه شد [۱۳].

۴-۲-۱- ویژگی‌های فیزیکو شیمیایی

فعالیت آبی پودر مخلوط آب هلو و شیرخشک بدون چربی با استفاده از یک دستگاه سنجش فعالیت آبی AQUA-LAB مدل CX-3، ساخت کشور آمریکا و در دمای 25°C اندازه‌گیری شد. محتوای رطوبت نمونه‌ها به وسیله روش خشک کردن در آون Memmert مدل UL40، ساخت کشور آلمان، در دمای 70°C تا رسیدن به وزن ثابت، اندازه‌گیری شد [۱۴].

۴-۲-۲- چگالی توده‌ای

به منظور اندازه‌گیری چگالی توده‌ای، 5 ml از پودر میوه در یک استوانه مدرج 10 میلی لیتری ریخته شد و وزن آن با یک ترازوی دیجیتالی Mettler Instrument مدل 4000، ساخت کشور آمریکا با دقت 0.001 g اندازه‌گیری شد. چگالی توده‌ای از نسبت جرم پودر به حجم آن محاسبه شد [۱۳].

۴-۳- شاخص حلالیت در آب

به منظور اندازه‌گیری شاخص حلالیت در آب، 1 g از پودر تولیدی به 100 ml آب مقطر افزوده و در یک مخلوط‌کن Waring مدل 13DL44، ساخت کشور آمریکا با سرعت 15000 rpm ،

۳- نتایج و بحث

۱-۳- راندمان خشک کردن

یافته‌های حاصل از بررسی آماری تاثیر متغیرهای فرایند خشک کردن بر راندمان خشک کردن پودر مخلوط آب هلو و شیر- خشک بدون چربی در جدول (۲) ارائه شده است. بر اساس نتایج، افزایش دمای هوای ورودی به طور معنی‌داری باعث افزایش راندمان خشک کردن شد ($p < 0.05$). افزایش دمای هوای ورودی، باعث افزایش اختلاف دما بین ذرات محصول و هوای ورودی می- شود که در نتیجه آن، سرعت تبخیر یا همان انتقال جرم و حرارت افزایش پیدا می‌کند. از آن جاکه احتمال چسبیدن ذرات خیس به دیوارهای خشک کن بیشتر است، افزایش سرعت خشک شدن خوراک ورودی به خشک کن ممکن است با کاهش احتمال بروز این رخداد، هدر رفت محصول را کاهش و به دنبال آن، راندمان خشک شدن را افزایش دهد [۸]. در این ارتباط، یافته‌های مشابهی در مورد پودر حاصل از خشک کردن آب آکاچی [۵]، آب گوجه فرنگی [۱۸] و آب شاتوت [۸] گزارش شده است. با افزایش نسبت آب هلو به شیر خشک بدون چربی در خوراک ورودی نیز راندمان خشک کردن به طور معنی‌داری افزایش پیدا کرد ($p < 0.05$) (جدول ۲). تونون و همکاران بیان کردند که با افزایش میزان مالتودکسترین به عنوان حامل در خوراک ورودی به خشک کن، راندمان خشک کردن محصول کاهش پیدا می‌کند و علت آن را به افزایش ویسکوزیتیه نسبت دادند که فرایند انتقال حرارت و جرم را با مشکل مواجه می‌کند [۵]. بر این اساس، می‌توان عنوان داشت که در پژوهش پیش‌رو، کاهش سهم پودر شیر خشک و در مقابل افزایش سهم آب میوه در خوراک ورودی، احتمالاً باعث کاهش ویسکوزیتیه و به دنبال آن، انتقال بهتر جرم و حرارت شده که در نهایت، محصول زودتر خشک شده و احتمال چسبیدن ذرات به دیواره خشک کن که با کاهش راندمان خشک کردن همراه است کاهش می‌یابد. تأثیر مثبت نسبت آب هلو به شیر خشک بدون چربی در خوراک ورودی و دمای ورودی بر راندمان خشک کردن، در نمودار اثر متقابل این دو متغیر نیز قابل مشاهده است (شکل ۱). همان‌طور که در این نمودار می‌توان دید، بالاترین راندمان خشک کردن برای بالاترین نسبت آب هلو به شیر خشک بدون چربی و دمای هوای ورودی حاصل شده است. البته، پژوهشگرانی همچون شرسزا و همکاران [۹] در ارتباط با آب پرتقال، کویک و همکاران در ارتباط با آب هندوانه [۱۹]

۲-۳- ویژگی‌های فیزیکی

۲-۳-۱- فعالیت آبی و رطوبت

یافته‌های این پژوهش نشان داد که متغیرهای فرایند خشک کردن پاششی از تأثیر مشابهی بر دو پارامتر میزان رطوبت و فعالیت آبی پودر هلو برخوردار می‌باشند (جدول ۲). در واقع، متغیرهای فرایند شامل سهم آب هلو از خوراک ورودی به خشک کن و دمای هوای ورودی به خشک کن، به گونه‌ای منفی، دو پارامتر یاد شده را تحت تأثیر قرار دادند ($p < 0.05$) و دیگر متغیر فرایند یعنی دمای هوای ورودی نیز از تأثیر معنی‌داری بر این دو پارامتر برخوردار نبود ($p > 0.05$). همان‌طور که پیش‌تر نیز عنوان شد، افزایش سهم آب هلو از خوراک ورودی به خشک کن و افزایش دمای هوای ورودی به ترتیب به دلیل کاهش ویسکوزیتیه خوراک و افزایش گرادیان دمایی بین هوای خشک کن و خوراک ورودی موجب تسریع خشک شدن، و به دنبال آن، کاهش بیشتر رطوبت محصول می‌شوند. فضائلی و همکاران نیز در پژوهشی در ارتباط با خشک کردن پاششی آب شاهوت، به یافته‌های مشابه در ارتباط با تأثیر دمای هوای خشک کن بر دو پارامتر یاد شده دست یافتند [۸]. پژوهش‌های بسیاری وجود دارد که در همگی آن‌ها، از دمای هوای خشک کن به عنوان یک متغیر دارای اثر منفی بر رطوبت یاد شده است که می‌توان به پژوهش- های گولا و آداموپولوس [۲۱]، قبادیان و چگینی [۲۲]، رودریگز- هرناندز و همکاران [۲۳] و یورداگل و ارسوس [۲۴] به ترتیب در ارتباط با خشک کردن پاششی آب گوجه فرنگی، آب پرتقال، آب گلابی و آب هویج سیاه اشاره داشت. علی‌رغم اتفاق نظری که در ارتباط با تأثیر دما بر رطوبت وجود دارد، در ارتباط با تأثیر آن بر فعالیت آبی تفاوت نظرهایی در پژوهش‌های مختلف دیده می- شود؛ به عنوان نمونه، کویک و همکاران، بر خلاف یافته‌های این پژوهش و پژوهش فضائلی و همکاران [۸]، نشان دادند که دمای

جدول (۲) نتایج تحلیل آماری تأثیر متغیرهای فرایند خشک کردن، رطوبت و چگالی توده‌ای پودر هلو
Table 2 Effect of spray drying variables on drying yield, water activity, moisture content and bulk density of peach juice powder

چگالی توده‌ای Bulk density		رطوبت Moisture content		فعالیت آبی Water activity		راندمان خشک کردن Drying yield		متغیرها Variables
p عدد	b ضریب	p عدد	b ضریب	p عدد	b ضریب	p عدد	b ضریب	
P value	b Coefficient	P value	b Coefficient	P value	b Coefficient	P value	b Coefficient	
0.000	5.4433	0.000	3.5300	0.000	0.3200	0.000	55.1	عرض از مبدأ Constant
0.001	0.4512	0.175	-0.0612	0.024	-0.0237	0.001	4.1	X ₁
0.000	1.3200	0.005	-0.1862	0.001	-0.0475	0.000	12.05	X ₂
0.276	-0.0712	0.903	-0.0050	0.873	0.0012	0.557	-0.35	X ₃
0.391	-0.0804	0.291	-0.0675	0.172	-0.0175	0.439	-0.6875	X ₁ , X ₁
0.086	-0.1829	0.835	-0.0125	0.404	-0.0100	0.761	0.2625	X ₂ , X ₂
0.203	-0.1254	0.342	0.0600	0.306	0.0125	0.919	-0.0875	X ₃ , X ₃
0.774	0.0250	0.072	0.1250	0.016	0.0375	0.612	0.4250	X ₁ , X ₂
0.796	-0.0225	0.897	-0.0075	1.000	0.0000	0.976	0.0250	X ₁ , X ₃
0.466	0.0650	0.829	-0.0125	0.509	-0.0075	0.270	0.9750	X ₂ , X ₃
99.1%		87%		93.2%		99.1%		R ²
97.6%		63.7%		81%		97.4%		R ² -adjust

X₁ ، X₂ و X₃ به ترتیب نسبت آب هلو به شیر خشک بدون چربی، دمای هوای ورودی به خشک کن و دمای هوای فشرده هستند.

(p < 0.05) نشان‌دهنده اثر معنی‌دار آماری متغیر مورد نظر بر پاسخ مورد بررسی در سطح اطمینان ۹۵٪ است.

(p < 0.01) نشان‌دهنده اثر معنی‌دار آماری متغیر مورد نظر بر پاسخ مورد بررسی در سطح اطمینان ۹۹٪ است.

(p ≥ 0.05) نشان‌دهنده عدم اثر معنی‌دار آماری متغیر مورد نظر بر پاسخ مورد بررسی در سطح اطمینان ۹۵٪ است.

X₁, X₂ and X₃ are peach juice-to-skim milk powder ratio, inlet air temperature and compressed air flow rate, respectively.

(p < 0.05) indicates significant effect of the variable on the response at the 95% confidence level.

(p < 0.01) indicates significant effect of the variable on the response at the 99% confidence level.

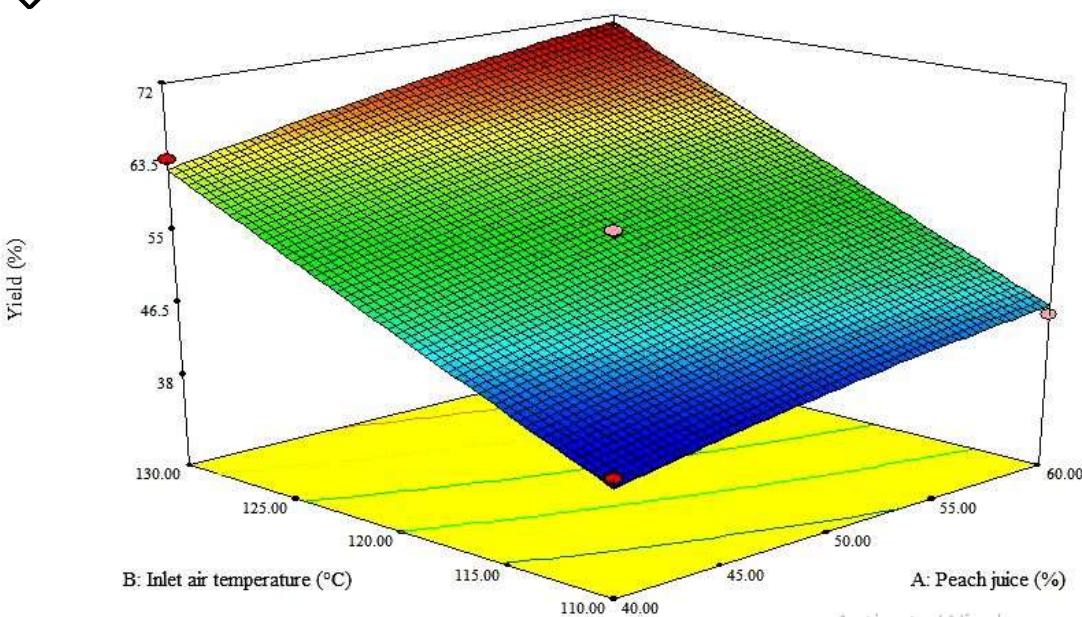
(p ≥ 0.05) indicates non-significant effect of the variable on the response at the 95% confidence level.

در ارتباط با برهم‌کنش این دو متغیر بر رطوبت پودر هلو نیز مشاهده شد (شکل ۲).

۲-۲-۳ چگالی توده‌ای
یافته‌های این پژوهش نشان داد که افزایش نسبت آب میوه به شیر خشک در خوراک ورودی یا دمای هوای خشک کن به گونه معنی‌داری باعث چگالتر شدن پودر به دست آمده می‌شود (p < 0.05) (جدول ۲). دبی هوای ورودی به خشک کن از تأثیر معنی‌داری بر چگالی توده ای برخوردار نبود (p ≥ 0.05) ولی ضریب آن در مدل ریاضی پیشنهادی بهوسیله روش سطح پاسخ، نشان‌دهنده کاهش چگالی توده‌ای با افزایش دمای هوای ورودی می‌باشد (جدول ۲). در توجیه رابطه منفی دبی هوای ورودی با چگالی توده‌ای می‌توان عنوان داشت که در حجم هوای بیشتر احتمالاً میزان بیشتری از هوا ممکن است درون پودر خشک شده به دام بیافتد و از آن جا که چگالی هوا کم‌تر از چگالی خوراک

هوای خشک کن دارای تأثیر معنی‌داری بر میزان فعالیت آبی نمی‌باشد [۱۹]. خا و همکاران نیز عدم تأثیر معنی‌دار دمای هوای ورودی بر فعالیت آبی پودر حاصل از خشک کردن پاششی کنسانتره کدوی خاردار را گزارش کردند [۷]. این در حالی است که در هر دو پژوهش یادشده، افزایش دما به طور معنی‌داری باعث کاهش میزان رطوبت محصول شد.

نتایج تحلیل آماری تأثیر متقابل متغیرهای فرایند خشک کردن بر این دو پارامتر نشان داد که در مورد فعالیت آبی، تنها "سهم آب هلو از خوراک ورودی" و "دمای هوای ورودی"، دارای تأثیر معنی‌دار آماری می‌باشند و در مورد رطوبت، هیچ‌یک از اثرات متقابل، دارای اهمیت آماری نمی‌باشند (جدول ۲). همان‌طور که در نمودار برهم‌کنش سهم آب هلو از خوراک ورودی و دمای هوای ورودی بر رطوبت پودر هلو نیز می‌توان مشاهده کرد (شکل ۱)، در غلظت‌های بالای آب میوه، افزایش دمای هوای ورودی، آنگونه که انتظار می‌رفت باعث کاهش فعالیت آبی نشد. این پدیده



شکل (۱) نمودار سطح پاسخ تاثیر متقابل نسبت آب هلو به شیرخشک بدون چربی و دمای هوای ورودی به خشک کن بر راندمان خشک کدن.
Fig. 1 Response surface plot for interaction effect of peach juice-to-skim milk powder ratio and inlet air temperature on drying yield.

اساس یافته های آماری، تأثیر هیچ کدام از برهمنکش های متغیرهای فرایند بر چگالی توده ای پودر هلو معنی دار نبود ($p \geq 0.05$) (جدول ۲).

۳-۲-۳- شاخص حلایت
نتایج بررسی تغییرات میزان حلایت پودر هلو در نتیجه تغییر شرایط فرایند خشک کردن (جدول ۳) نشان داد که افزایش سهم آب میوه در فرمولاسیون خوارک تزریقی به خشک کن، و همچنین دمای هوای ورودی به خشک کن، به طور معنی داری باعث افزایش حلایت پودر حاصل از خشک کردن آب هلو می شود ($p < 0.05$). این در حالی بود که دیگر متغیر فرایند، یعنی دمای هوای ورودی به خشک کن، از تأثیر آماری معنی داری بر پاسخ یاد شده برخوردار نبود ($p \geq 0.05$). در پژوهش فضائلی و همکاران در مورد خشک کردن آب شاهوت [۸] و خا و همکاران در مورد خشک کردن کنستانتره کدو خاردار [۷]، علت تأثیر مثبت دما بر شاخص حلایت پودر آب میوه به بزرگ تر بودن اندازه ذرات در دماهای بالاتر خشک کن نسبت داده شده است. در واقع، اعتقاد بر این است که ذرات درشت تر دارای تخلخل بیشتری بوده و از این رو، حلایت بیشتری نیز دارند [۷]. البته، آن چه در این پژوهش مشاهده شد، تأثیر مثبت دما به طور همزمان بر چگالی و

می باشد، چگالی محصول نهایی کاهش می یابد. تأثیر مثبت دو پارامتر دیگر بر چگالی توده ای را نیز می توان از این رهگذر توجیه کرد که همان طور که پیشتر اشاره شد، افزایش هر دو متغیر باعث کاهش بیشتر رطوبت محصول نهایی می شود و از آن جا که احتمالاً چگالی آب از چگالی پودر میوه کمتر است، خروج بیشتر آب باعث افزایش چگالی محصول می شود. در یافته هایی متفاوت، احمدی راد در ارتباط با آب ذغال اخته [۱۳]، فضائلی و همکاران در مورد آب شاهوت [۸] خا و همکاران درباره کنسانتره کدو خاردار [۷] گزارش کردند که افزایش دمای هوای ورودی به خشک کن پاششی باعث کاهش چگالی محصول پودری نهایی می شود. شهیدی و همکاران با تکیه بر نتایج آزمون اندازه ذره پودر حاصل از خشک کردن پاششی آب انار عنوان داشتند که قرار گرفتن ذرات در معرض دمای بالاتر سبب افزایش سرعت تبخیر در نمونه ها می شود که همین امر باعث متورم شدن ذرات طی خشک کردن می شود؛ در حالی که با کاهش دمای خشک کن، سرعت خشک کردن کاهش می یابد و همین امر سبب افزایش چروکیدگی ذرات و کاهش اندازه آن ها می شود [۱۱]. بدیهی است که با بزرگ شدن ذرات، نسبت جرم به حجم یا همان چگالی کاهش می یابد و با کوچک شدن آن ها به دلیل افزایش نسبت یادشده، چگالی افزایش می یابد لازم به ذکر است که بر-

جدول (۳) نتایج تحلیل آماری تاثیر متغیرهای فرایند خشک کردن بر حلایت، جاذبه‌الرطوبگی، زمان خیس‌پذیری و فعالیت ضد اکسیدانی پودر هلو

Table 3 Effect of spray drying variables on solubility, hygroscopicity, wet ability and antioxidant activity of peach juice powder

فعالیت ضد اکسیدانی Antioxidant activity		زمان خیس‌پذیری Wettability time		جاذبه‌الرطوبگی Hygroscopicity		حلایت Solubility		متغیرها Variables
p عدد P value	b ضریب b Coefficient	p عدد P value	b ضریب b Coefficient	p عدد P value	b ضریب b Coefficient	p عدد P value	b ضریب b Coefficient	
0.000	35.000	0.000	8.5666	0.000	0.03000	0.000	81.6800	عرض از مبدأ Constant
0.000	3.125	0.003	0.8625	0.175	0.00125	0.003	1.7975	X ₁
0.000	-6.250	0.003	0.8750	0.005	0.00375	0.000	6.5625	X ₂
0.011	-1.125	0.614	-0.0875	1.000	0.00000	0.281	-0.3950	X ₃
1.000	0.000	0.000	-0.2833	0.332	0.00125	0.101	-0.9675	X ₁ , X ₁
0.577	0.250	0.817	-0.0583	0.003	0.00625	0.163	-0.7875	X ₂ , X ₂
0.287	-0.500	0.375	-0.2333	0.332	-0.00125	0.172	-0.7675	X ₃ , X ₃
0.122	0.750	0.217	0.3250	0.076	-0.00250	0.065	-1.0900	X ₁ , X ₂
1.000	-0.000	0.682	0.1000	1.000	0.00000	0.572	-0.2800	X ₁ , X ₃
0.562	0.250	0.785	-0.0750	1.000	-0.00000	0.798	-0.1250	X ₂ , X ₃
99.2%		97.6%		92.5%		98.9%		R ²
97.8%		93.2%		79%		96.9%		R ² -adjust

، X₃ و X₂ به ترتیب نسبت آب هلو به شیر خشک بدون چربی، دمای هوای ورودی به خشک کن و دمای هوای فشرده هستند.

(p < 0.05) نشان‌دهنده اثر معنی‌دار آماری متغیر مورد نظر بر پاسخ مورد بررسی در سطح اطمینان ۹۵٪ است.

(p < 0.01) نشان‌دهنده اثر معنی‌دار آماری متغیر مورد نظر بر پاسخ مورد بررسی در سطح اطمینان ۹۹٪ است.

(p ≥ 0.05) نشان‌دهنده عدم اثر معنی‌دار آماری متغیر مورد نظر بر پاسخ مورد بررسی در سطح اطمینان ۹۵٪ است.

X₁, X₂ and X₃ are peach juice to skim milk powder, inlet air temperature and compressed air flow rate, respectively.

(p < 0.05) indicates significant effect of the variable on the response at the 95% confidence level.

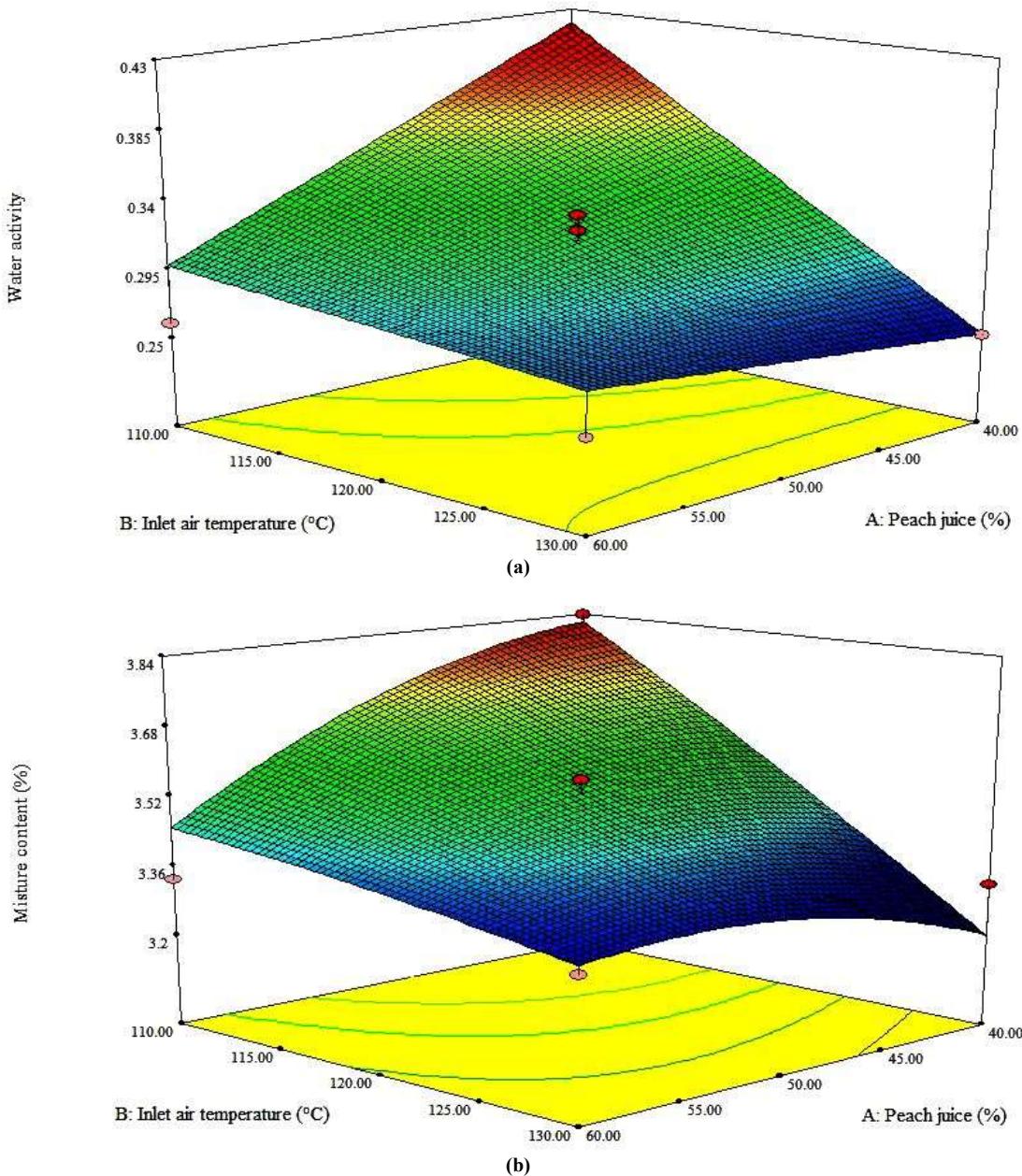
(p < 0.01) indicates significant effect of the variable on the response at the 99% confidence level.

(p ≥ 0.05) indicates non-significant effect of the variable on the response at the 95% confidence level.

خشک در خوارک ورودی "، اگرچه دارای اثر مثبتی بر دو پارامتر یادشده بود، ولی اثر آن تنها در مورد زمان خیس‌پذیری از لحاظ آماری معنی‌دار بود (جدول ۳). تأثیر مثبت این دو متغیر بر پارامترهای زمان خیس‌پذیری و میزان جذب رطوبت را می‌توان از نقطه‌نظر تأثیر کاهنده آن‌ها بر رطوبت مورد بررسی قرار داد. در واقع، رطوبت کمتر محصول، در نتیجه افزایش دو متغیر یاد شده، باعث افزایش گرادیان رطوبت بین محصول پودری و آب می‌شود و همین امر باعث افزایش قابلیت جذب رطوبت آن می‌شود [۵]. از سوی دیگر، توانایی جذب آب بیشتر به دلیل خشک تر بودن، باعث افزایش زمان مورد نیاز برای حلایت کامل پودر در آب (زمان خیس‌پذیری) می‌شود. کوبک و همکاران در یافته‌هایی مشابه گزارش کردند که نمونه‌های آب‌هندوانه پودر شده در دمای پایین‌تر خشک کن، به دلیل رطوبت بیشتر، دارای زمان خیس‌پذیری کمتری بودند [۱۹]. در پژوهش مشابه دیگری، پاتیل و همکاران نیز افزایش زمان خیس‌پذیری پودر حاصل از

حلایت بود. بر این اساس، شاید نتوان فرضیه ذکر شده را به عنوان تنها فرضیه قابل اعتماد در این زمینه پذیرفت. بر اساس یافته‌های آماری، برهمنش هیچ یک از متغیرهای مورد بررسی در حلایت پودر هلو معنی‌دار نبود (p ≥ 0.05) (جدول ۳). این پدیده در نمودارهای اثرات متقابل این پارامترها هم به خوبی قابل مشاهده است (شکل ۲). همان‌طور که در این نمودارها می‌توان دید، بیشترین حلایت پودر آب هلو زمانی حاصل شده که نسبت آب میوه به شیر خشک در خوارک تزریقی، و همچنین، دمای هوای ورودی به خشک کن، در بیشینه حالت خود بوده‌اند (شکل ۳).

۳-۲-۳- جاذبه‌الرطوبگی و زمان خیس‌پذیری یافته‌های این پژوهش نشان داد که دمای هوای ورودی به خشک کن دارای تأثیر مثبت و معنی‌داری بر دو پارامتر جاذبه‌الرطوبگی و زمان خیس‌پذیری می‌باشد (p < 0.05) (جدول ۳). دیگر متغیر مورد بررسی یعنی "نسبت آب میوه به پودر شیر

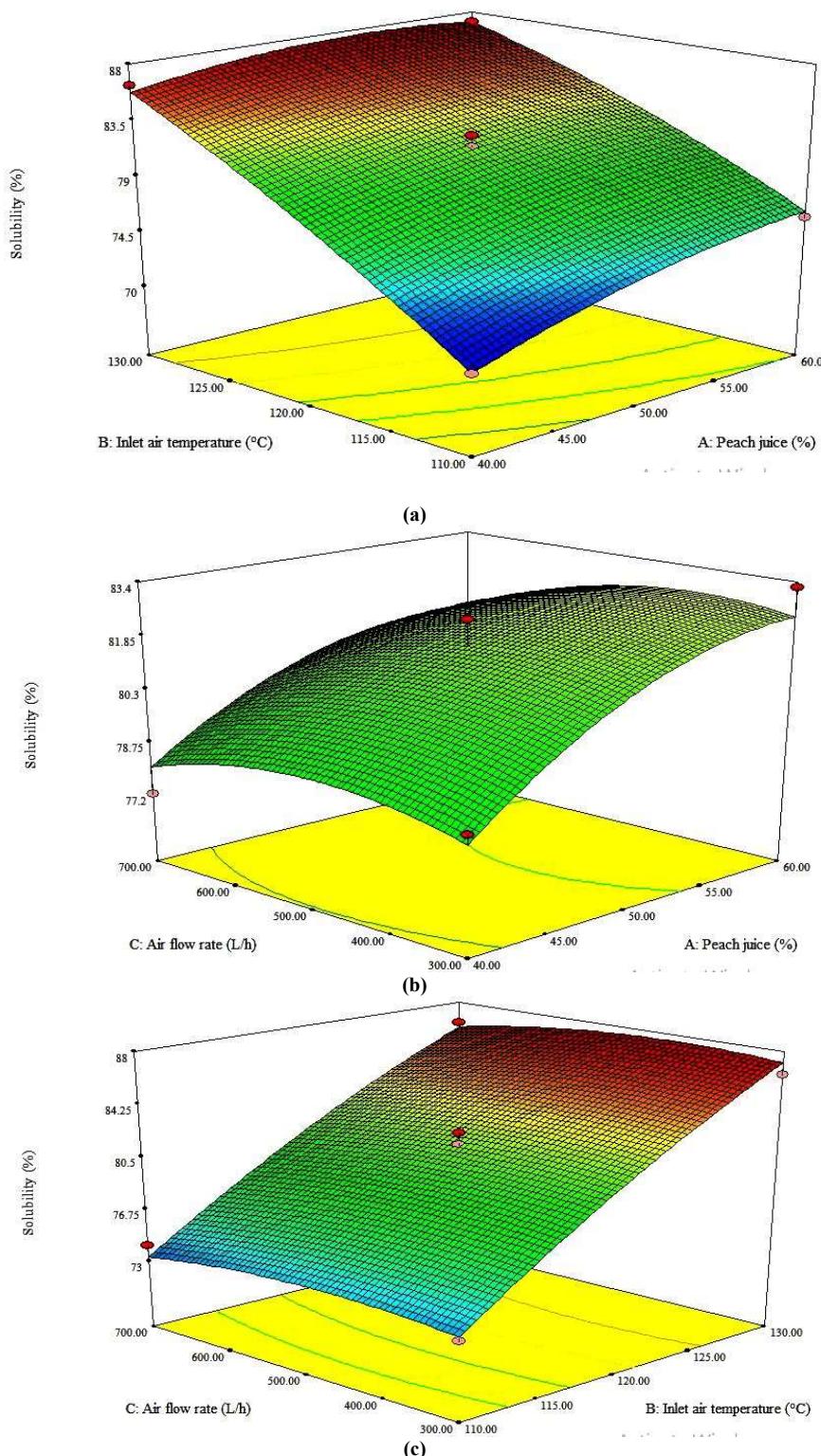


شکل (۲) نمودار سطح پاسخ تاثیر متقابل نسبت آب هلو به شیر خشک بدون چربی و دمای هوای ورودی به خشک کن بر a) فعالیت آبی و b) میزان رطوبت پودر هلو.

Fig. 2 Response surface plot for interaction effect of peach juice-to-skim milk powder ratio and inlet air temperature on a) water activity and b) moisture content of peach juice powder.

پژوهش‌های مشابه نیز این متغیر کمتر در فرایند خشک کردن مورد بررسی قرار گرفته است. می‌توان در توجیه مشاهدات این پژوهش عنوان داشت که احتمالاً محدوده انتخاب شده برای این متغیر به گونه‌ای بوده که تأثیری بر پارامترهای مورد بررسی

خشک کردن گواوا را در نتیجه افزایش دمای هوای ورودی به خشک کن گزارش کردند [۴]. به مانند سایر پارامترهای فیزیکی مورد بررسی، تأثیر دبی هوای ورودی بر این دو پارامتر نیز از لحاظ آماری معنی دار نبود ($p \geq 0.05$). البته، در



شکل (۳) نمودارهای سطح پاسخ تأثیر متغیرهای فرایند خشک کردن (a) آب هلو-دمای هوای ورودی، (b) آب هلو-دبی هوای و (c) دبی هوای-دمای هوای ورودی بر میزان حلایت پودر هلو.

Fig. 3 Response surface plots for interaction effects of spray drying variables a) Peach juice-Inlet air temperature, b) Peach juice-Air flow rate and c) Air flow rate-Inlet air temperature on solubility of peach juice powder.

نسبت آب میوه به شیر خشک در خوراک ورودی به خشک کن، ۴۰ به ۴۰ باشد و دما و دبی هوای ورودی به خشک کن نیز به ترتیب برابر با 40°C و 40 L/h باشند. به منظور تأیید صحت روش سطح پاسخ در پیشگویی شرایط بهینه، نمونه بهینه تحت شرایط پیشنهاد شده خشک شد و سپس ویژگی های مختلف پودر به دست آمده، مورد ارزیابی و مقایسه با مقادیر پیش‌بینی شده به وسیله روش سطح پاسخ قرار گرفت (جدول ۴). نتایج آزمون مقایسه‌ای تی نشان داد که در سطح اطمینان ۹۵٪، بین مقادیر اندازه‌گیری شده و پیش‌بینی شده در پیش‌تر پارامترهای پودر حاصل از خشک کردن پاششی آب هلو، اختلاف معنی‌داری وجود ندارد که نشان‌دهنده صحت پیشگویی مدل‌ها در مورد شرایط بهینه فرایند می‌باشد (جدول ۴).

۴- نتیجه‌گیری

هدف از این پژوهش، تعیین شرایط بهینه خشک کردن پاششی آب هلو با استفاده از روش سطح پاسخ بود. نتایج نشان داد که افزایش نسبت آب هلو به پودر شیرخشک بدون چربی در خوراک تغذیه شده به خشک کن و هم‌چنین افزایش دمای هوای ورودی، هر دو باعث افزایش راندمان خشک کردن، چگالی توده‌ای، شاخص حلایت، جاذبه‌الرطوبگی و زمان خیس‌پذیری و کاهش فعالیت آبی و رطوبت می‌شود، ولی دبی هوای ورودی از تأثیر معنی‌داری بر آن‌ها برخوردار نبود. در حالی‌که نسبت آب هلو به پودر شیرخشک بدون چربی دارای اثر مثبتی بر فعالیت آنتی اکسیدانی بود، دو متغیر دیگر یعنی دما و دبی هوای ورودی آن را به گونه‌ای منفی تحت تاثیر قرار دادند. نتایج بهینه سازی به روش سطح پاسخ نشان داد در صورتی که نسبت آب میوه به شیر خشک در خوراک ورودی به خشک کن، 60 به 40 باشد و دما و دبی هوای ورودی به خشک کن نیز به ترتیب برابر با 40°C و 40 L/h باشند می‌توان به محصولی پودری با حداکثر راندمان خشک-کردن، مطلوب‌ترین ویژگی‌های فیزیکی و بیش‌ترین فعالیت ضداکسیدانی دست یافت.

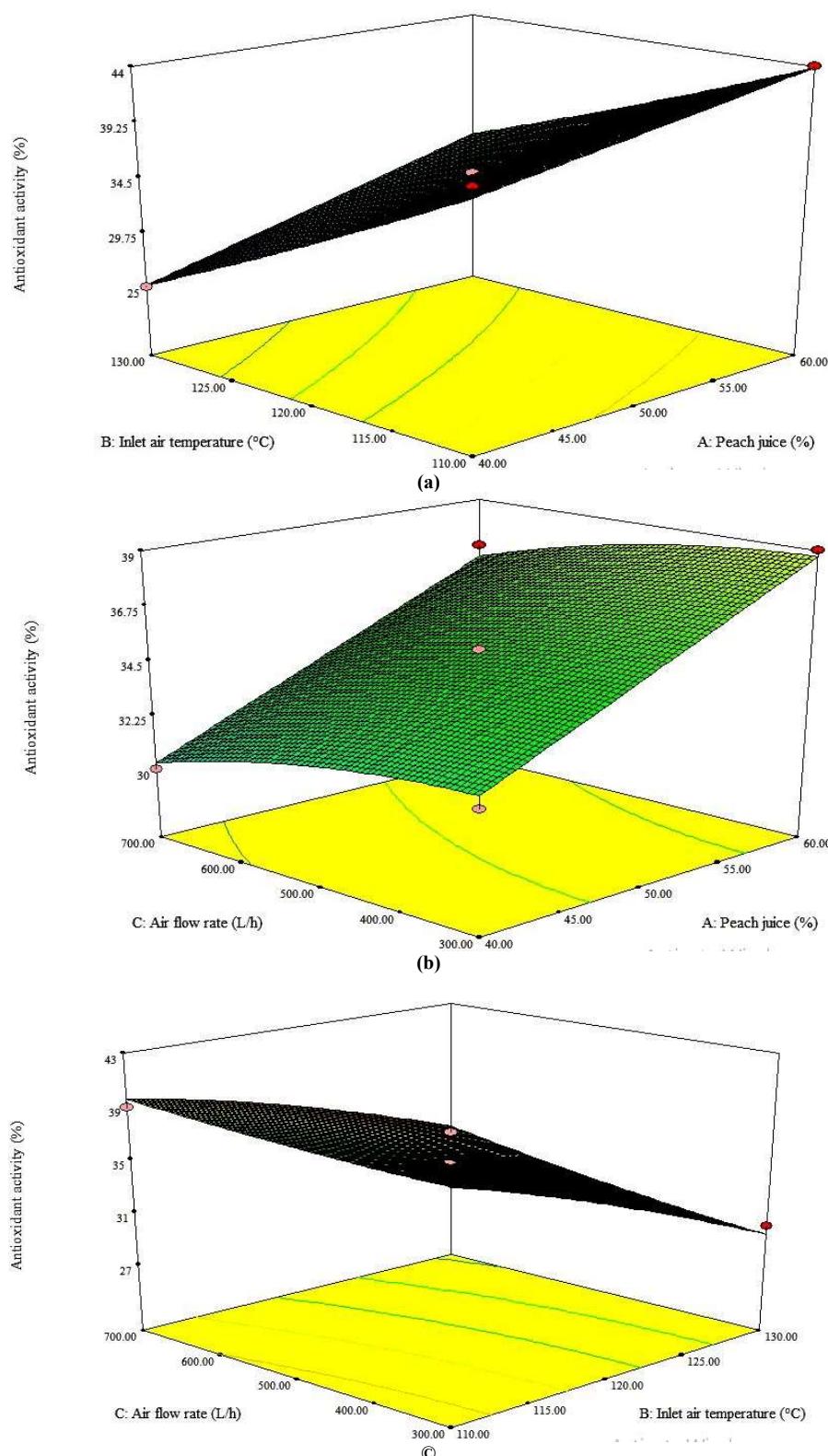
نداشته و یا به نظر می‌رسد محدوده انتخاب شده برای سایر متغیرها باعث شده تأثیر این متغیر در ویژگی‌های محصول از اهمیت قابل توجهی برخوردار نباشد. بر اساس نتایج تحلیل آماری، تأثیر متقابل هیچ‌یک از متغیرهای مورد بررسی بر میزان جاذبه‌الرطوبگی و زمان خیس‌پذیری پودر هلو معنی‌دار نبود.

۳-۳ فعالیت ضد اکسیدانی

همان‌طور که پیش‌بینی می‌شد، با افزایش سهم آب میوه در خوراک ورودی به خشک کن، فعالیت ضد اکسیدانی به گونه معنی‌داری افزایش پیدا کرد ($p < 0.05$) (جدول ۳). یوسفی و همکاران نیز به نتایج مشابهی در این ارتباط دست یافتند و تأیید کردند که کاهش سهم آب میوه از خوراک ورودی باعث کم شدن غلظت ترکیبات ضد اکسیدانی آن می‌شود [۱۷]. تأثیر منفی دمای خشک کن بر فعالیت ضد اکسیدانی (جدول ۳) نیز قابل انتظار بود چرا که به طور معمول ترکیبات دارای فعالیت ضد اکسیدانی موجود در آب میوه ها به حرارت حساس می‌باشند و ممکن است در حرارت های بالا تخریب شوند. خا و همکاران نیز کاهش شدید فعالیت ضد اکسیدانی پودر که سانتره کدوی خاردار در نتیجه افزایش دمای خشک کن را مشاهده کردند [۷]. بر خلاف پارامترهای فیزیکی، فعالیت ضد اکسیدانی به طور معنی‌داری متأثر از دبی هوای ورودی به خشک کن بود ($p < 0.05$). در واقع، با افزایش دبی هوای فعالیت ضد اکسیدانی پودر حاصله کاهش یافت که شاید بتوان علت آن را به اکسید شدن بیش‌تر ترکیبات ضد اکسیدانی در نتیجه افزایش این متغیر نسبت داد [۲۵]. بر اساس نتایج تحلیل آماری، تأثیر متقابل هیچ‌یک از متغیرهای فرایند بر فعالیت ضد اکسیدانی معنی‌دار نبود ($p \geq 0.05$). این امر در نمودارهای برهم‌کنش این متغیرها نیز کاملاً مشهود می‌باشد (شکل ۴).

۴- بهینه‌سازی و تأیید مدل

تعیین شرایط بهینه خشک کردن پاششی آب هلو با هدف دست‌یابی به محصولی پودری با حداکثر راندمان خشک کردن، حداقل رطوبت و فعالیت آبی، بالاترین شاخص حلایت، کم‌ترین زمان خیس‌پذیری و بیش‌ترین فعالیت ضد اکسیدانی صورت پذیرفت. یافته‌های بهینه سازی با روش سطح پاسخ (جدول ۴) نشان داد که دست‌یابی به این مهم در صورتی میسر است که



شکل (۴) نمودارهای سطح پاسخ تأثیر متقابل متغیرهای فرایند خشک کردن (a) آب هلو-دمای هوای ورودی، (b) آب هلو-دمای هوای ورودی بر میزان فعالیت ضد اکسیدانی پودر هلو.

Fig. 4 Response surface plots for interaction effects of spray drying variables a) Peach juice-Inlet air temperature, b) Peach juice-Air flow rate and c) Air flow rate-Inlet air temperature on antioxidant activity of peach juice powder.

جدول (۴) نتایج تأیید آماری مدل در پیش‌گویی شرایط بهینه خشک کردن مخلوط آب هلو و شیر خشک بدون چربی به روش پاششی

Table 4 Performance of models in predicting the optimum conditions for spray-drying of peach juice-skim milk blend

p عدد P value	اختلاف میانگین Mean difference	میانگین خطای استاندارد Standard error of the mean	مقدار به دست آمده ^a Experimental value	مقدار پیش‌بینی شده Predicted value	بارامتر Parameter
0.051	-1.73	0.40	64.06±0.7	65.8	راندمان خشک کردن Drying yield
0.057	0.013	0.003	0.283±0.006	0.27	فعالیت آبی Water activity
0.053	0.12	0.028	3.5±0.05	3.38	رطوبت Moisture content
0.085	0.093	0.029	6.63±0.05	6.54	چگالی توده‌ای Bulk density
0.018	-2.11	0.29	83.53±0.62	85.65	حلایت Solubility
0.01	-0.33	0.034	6.86±0.06	7.2	زمان خسپذیری Wettability time
0.667	-0.0016	0.004	0.033±0.005	0.035	میزان جذب رطوبت Hygroscopicity
0.081	-2.74	0.82	32.56±1.4	35.31	فعالیت ضد اکسیدانی Antioxidant activity

^a مقادیر ارائه شده میانگین سه تکرار می‌باشد.^a Mean ± standard deviation (n=3)

منابع

- [7] Kha, T.C., Nguyen, M.H., Roach, P.D. (2010). Effect of spray drying conditions on the physicochemical and antioxidant properties of Gac (*Momordica cochinchinensis*) fruit aril powder. *J. Food Eng.*, 98, 385–392.
- [8] Fazaeli, M., Emam-Djomeh, Z., Kalbasi., Ashtari, A., Omid, M. (2012). Effect of spray drying conditions and feed composition on the physical properties of black mulberry juice powder. *Food Bioprod. Process.*, 90, 667–675.
- [9] Shrestha, A. K., Ua-arak, T., Adhikari, B. R., Howes, T., Bhandari, B. R. (2007). Glass transition behavior of spray dried orange juice powder measured by differential scanning calorimetry (DSC) and thermal mechanical compression test (TMCT). *Int. J. Food Prop.*, 10, 661–673.
- [10] Goudarzi, M., Madadlou, A., Mousavi, M. E., Emam-Djomeh, Z. (2015). Formulation of apple juice beverages containing whey protein isolate or whey protein hydrolysate based on sensory and physicochemical analysis. *Int. J. Dairy Technol.*, 68, 70–78.
- [1] اجنوردی، س؛ جوانمرد، م؛ اسداللهی، ا. (۱۳۹۱) بررسی اثر پوشش خوراکی بر پایه آب پنیر حاوی عصاره آویشن شیرازی بر ماندگاری میوه هلو (رقم انجیری). *نشریه پژوهش‌های علوم و صنایع غذایی ایران*، شماره ۸، دوره ۳، ص ۳۳۷-۳۴۸.
- [2] Faust, M., Timon, B. L. (2010). "Origin and Dissemination of Peach". *Hortic. Rev.*, pp 331.
- [3] Kingsly, R. P., Goyal, R. K., Manikantan, M. R., Ilyas, S. M. (2007). Effects of pretreatments and drying air temperature on drying behaviour of peach slice. *Int. J. Food Sci. Technol.*, 42, 65–69.
- [4] Patil, V., Chauhan, A.K., Singh, S.P. (2014). Influence of spray drying technology on the physical and nutritional properties of guava powder. *Int. J. Curr Microbiol Appl. Sci.*, 3, 1224-1237.
- [5] Tonon, R.V., Brabet, C., Hubinger, M.D. (2008). Influence of process conditions on the physicochemical properties of açai (*Euterpe oleracea* Mart.) powder produced by spray drying. *J. Food Eng.*, 88, 411-418.
- [6] Jaishankar, H.P. (2016). Spray drying- a new emerging technology in post harvest: an overview. *Adv. Life Sci.*, 5, 5438-5442.

- Archila, M. (2005). Spray-drying of cactus pear juice (*Opuntia streptacantha*): effect on the physicochemical properties of powder and reconstituted product. *Drying Technol.*, 23, 955–973.
- [24] Ersus, S., Yurdagel, U. (2007). Microencapsulation of anthocyanin pigments of black carrot (*Daucus carota L.*) by spray drier. *J. Food Eng.*, 80, 805–812.
- [25] Horuz, E., Altan, A., Maskan, M. (2012). Spray drying and process optimization of unclarified pomegranate (*Punica granatum*) juice. *Drying Technol.*, 30, 787-798
- [11] شهیدی، ف؛ وریدی، م؛ محبی، م؛ نوشاد، م؛ خلیلیان موحد، م. (۱۳۹۳) بهینه‌سازی شرایط خشک کردن پاششی آب انار با استفاده از روش سطح پاسخ. نشریه پژوهش و نوآوری در علوم و صنایع غذایی، شماره ۳، دوره ۲، ص ۱۴۲-۱۲۹
- [12] Goudarzi, M., Madadlou, A., Mousavi, M. E., Emam-Djomeh, Z. (2012). Optimized preparation of ACE-inhibitory and antioxidant whey protein hydrolysate using response surface method (RSM). *Dairy Sci. Technol.*, 92, 641–653.
- [13] احمدی‌راد، م؛ امام‌جمعه، ز؛ اسدی، ح. (۱۳۹۵) بهینه‌سازی فرایند خشک کردن پاششی آب زغل اخته با استفاده از روش سطح پاسخ. فصلنامه علوم و صنایع غذایی، شماره ۵۰، دوره ۱۳، ص ۶۷-۷۸
- [14] AOAC International. (1990). Official Methods of Analysis of AOAC. AOAC International, Gaithersberg, MD.
- [15] Vissotto, F.Z., Jorge, L.C., Makita, G.T., Rodrigues, M.I., Menegalli, F.C. (2010). Influence of the process parameters and sugar granulometry on cocoa beverage powder steam agglomeration. *J. Food Eng.*, 97, 283–291.
- [16] Kurozawa, L. E., Park, K. J., Hubinger, M. D. (2009). Effect of maltodextrin and gum arabic on water sorption and glass transition temperature of spray dried chicken meat hydrolysate protein. *J. Food Eng.*, 91, 287-296.
- [17] Yousefi, S., Emam-Djomeh, Z., Mousavi, S. M. A., Askari, G. (2012). Comparing the effects of microwave and conventional heating methods on the evaporation rate and quality attributes of pomegranate (*Punica granatum L.*) juice concentrate. *Food Bioprocess Technol.*, 5, 1328–1339.
- [18] Goula, A.M., Adamopoulos, K.G. (2005). Spray drying of tomato pulp in dehumidified air: 1. the effect on product recovery. *J. Food Eng.*, 66, 25-34.
- [19] Quek, S.Y., Chok, N.K., Swedlund, P. (2007). The physicochemical properties of spray-dried watermelon powder. *Chem. Eng. Process.*, 46, 386–392.
- [20] Papadakis, S.E., Gardeli, C., Tzia, C. (2006). Spray drying of raisin juice concentrate. *Drying Technol.*, 24, 173-180.
- [21] Goula, A.M., Adamopoulos, K.G., (2005). Spray drying of tomato pulp in dehumidified air: 2. The effect on powder properties. *J. Food Eng.*, 66, 35–42.
- [22] Chegini, G.R., Ghobadian, B. (2005). Effect of spray-drying condition on physical properties of orange juice powder. *Drying Technol.*, 23, 657–668.
- [23] Rodriguez-Hernandez, G.R., Gonzalez-Garcia, R., Grajales-Lagunes, A., Ruiz-Cabrera, M.A., Abud-