

تولید لاکتیک اسید به روش تثبیت سلولی و تخمیر استخراجی در جا

فهیمه قره خانی^۱، ناصر قائمی^{۱*}
سید عباس شجاع الساداتی^۲

چکیده

در فرآیند تولید لاکتیک اسید به روش تخمیر، اسید تولید شده اثر مهارکنندگی بر سلول‌ها داشته و از تولید بیشتر اسید جلوگیری می‌نماید. لذا با به کارگیری تکنیک‌های مختلف از جمله اضافه کردن کربنات کلسیم، سود و تخمیر استخراجی در جا سعی شده از این اثر جلوگیری شود، ترکیب محیط کشت بر میزان محصول دهی^{*} و راندمان موثر است که محیط سنتری p_2 به علت نیاز میکرو ارگانیسم مورد استفاده (لاکتوپاسیلوس دلبروکی) به مقادیر کم عنصرهایی مانند آهن و منگنز محصول دهی و راندمان بالاتری داشت. با استفاده از سیستم تثبیت سلولی و با تغییر دادن پارامترهایی مانند نسبت $\frac{L}{H}$ ، اندازه مهره و وزن خشک اولیه سلول سعی گردید محصول دهی افزایش یابد.

حداکثر محصول دهی $(\frac{L}{H} = \frac{2}{5})$ در $1\text{ mm} \times 3 \times 3$ و وزن خشک اولیه سلول $26/47$ حاصل شد. ماتریسهای مختلف از نظر پایداری ارزیابی شد که با توجه به ترکیب محیط کشت و نوع سویه، ماتریس آگار نسبت به ماتریس سدیم الژینات و اثربینیک اسید پایداری بیشتری (20 روز) نشان داد.

اثر رقیق کننده‌های مختلف از نظر سمیت کل و سمیت در سطح مولکولی بر روی سویه بررسی شد و معلوم شد که ترکیباتی مانند روغن زیتون، روغن پارافین و دکانول بهترین رقیق کننده‌ها می‌باشند، اما حلال‌های فوق درصد استخراج پائینی را در استخراج لاکتیک اسیدنشان می‌دهند و رقیق کننده‌هایی با پالریته بیشتر درصد استخراج بالاتری را نشان می‌دهند لذا با اتحال آمین نوع سوم در حلال‌های فوق درصد استخراج بالا برده شد. دکانول با 15% تری اکتیل آمین به عنوان یک رقیق کننده در تخمیر استخراجی در جا

*. Productivity

استفاده شد، چون رقیق کننده فوق سمت در سطح مولکولی نداشته و در صد استخراج بالای رانیز دارا می باشد.

بازیافت دوباره لاکتیک اسید با اسید کلریدریک و سود انجام شد که با استفاده از سود ۹۹/۲۷۶٪ بازیافت حاصل شد در حالی که با اسید کلریدریک تنها ۰/۶٪ لاکتیک اسید بازیابی گردید.

واژه های کلیدی: تخمیر استخراجی، تولید لاکتیک اسید، ثبیت، لاکتو باسیلوس دلبروکی، سیستم دوفاز مایع حلال آلی، آب

مقدمه

کشت برای میکرو ارگانیسم مورد استفاده و با استفاده از سیستم ثبیت سلولی و با تغییر دادن پارامترهای مختلف در سیستم ثبیت سلولی محصول دهی افزایش پیدا کند، در صورتیکه محدودیت در انتقال جرم سوبسترا و اسید تولید شده میان ماتریس و محیط کشت جزئی باشد.^(۳) سیستم ثبیت سلولی دارای محسن زیر می باشد:

۱- ثبیت سلولی با Load کردن جرم سلولی زیاد و استفاده از سلولها در شکل فعال تر باعث افزایش محصول دهی می شود.^{(۴) و (۱۳ و ۱۴)}.

۲- در ثبیت سلولی با استفاده از بج تکرار شده توانایی تولید اسید لاکتیک میکرو ارگانیسم برای مدت زمان بیشتری حفظ می شود.^(۳ و ۱۳ و ۱۴).

۳- در ثبیت سلولی امکان آلودگی به میکرو ارگانیسم های بیگانه کمتر است ^(۳ و ۱۳ و ۱۴).

۴- در ثبیت سلولی باز یافت محصول تولید شده راحت می باشد ^(۳ و ۱۳ و ۱۴).

اسید لاکتیک یا اسید α - هیدروکسی پروپیونیک اسید یک هیدروکسی اسید آلی است و مصارف زیادی در ارتباط با مواد غذایی، فرمولاسیون داروسازی و صنایع شیمیایی دارد ^(۱). Yabannavar و همکارانش ^(۱۹۹۱) گزارش کردند که در فرایند تولید اسید لاکتیک به وسیله سلولهای تخمیری اسید لاکتیک تولید شده بسته به اینکه به شکل یونی باشد یا به شکل غیر ت Fukikik شده، اثر مهار کننده متفاوتی روی سویه تولید کننده اسید لاکتیک می گذارد و اسید لاکتیک غیر ت Fukikik شده باعث مهار کننده شدیدی می شود.^(۱) از طرف دیگر اسید تولید شده باعث کاهش pH می شود که لاکتو باسیلوس دلبروکی در pH ۴/۲ کمتر از مهار می شود ^(۲). لذا سعی شد با تکنیک های مختلف از جمله اضافه کردن پودر کربنات کلسیم، اضافه کردن تدریجی سود ۲/۵ نرمال و تخمیر استخراجی درجا ^(۱۱) از کاهش pH و اثر مهار کننده اسید تولید شده ممانعت به عمل آید و همچنین سعی شد که با بهینه کردن محیط

ژل می‌توانیم تا حد زیادی کاهش دهیم (۶۵ و ۶۸). اما بخش محلول در آب (سمیت در سطح مولکولی) می‌تواند به ماتریکس نفوذ کرده و سلولها را بکشد (۸ و ۵). لذا رقیق کننده ای را که سمیت در سطح مولکولی نداشته باشد را انتخاب کرده و با اضافه کردن آمین نوع سوم، درصد استخراج را بالا می‌بریم و حلالیت در آب آمین نوع سوم کم بوده لذا اثر سمیت در سطح مولکولی آنها در غلطت‌های پایین جزئی می‌باشد (۲ و ۵). لذا در این بررسی از مخلوط (V/V) ۱۵٪ تری اکتیل آمین و دکانول استفاده شد که در نسبت مولی آمین ۰/۶۹ دارای درصد استخراج ۷۸/۱٪ و اسید ضریب توزیع ۳/۵۶ بوده و سمیت در سطح مولکولی آن جزئی می‌باشد (۱۰).

مواد و روش‌های اندازه‌گیری: دستگاه‌ها و لوازم مورد نیاز:

۱- اتوکلاو - ۲- فور الکتریکی - ۳- سانتریفوژ - ۴- دستگاه pH متر - ۵- انکوباتور در دمای ۳۷ درجه سانتی‌گراد و حاوی ۰/۵٪ CO₂ - ۶- اسپکتروفوتومتر SHIMATSU UV-vis مدل 1201، هیتر همزن دار.

روش‌های اندازه‌گیری:

تهیه کشت مادر (تهیه محیط تغهداری):

L.delbrueckii ptcc به صورت آمپول لیوفیلیزه شده خریداری شد و توسط پت پاستور و در شرایط استریل، ۰/۵ میلی لیتر از محیط کشت T.J.B (Tomato.Juice.broth) به آمپول اضافه و قسمتی

۵- ثبیت سلولی با حذف سمیت فازی حلal در سیستم تخمیر استخراجی، محیطی مطلوب برای سلولها فراهم می‌کند (۲ و ۱۳ و ۱۴).

ماتریسی که عموماً برای ثبیت سلول‌های کامل مورد استفاده قرار می‌گیرد ژلهای یونوتروپیک مانند آلژینات، آگار، کاراگینان می‌باشد (۳). مکانیسم اتصال در ماتریس‌های ژل یونوتروپیک برگشت پذیر است. بنابراین پایداری شبکه ماتریس به ترکیب یونی محیط اطرافش وابسته می‌باشد (۳). Yabannavar و همکارانش (۱۹۹۱)، بیان داشتند که محصول دهی افزایش می‌یابد بدون آنکه بر کارایی استخراج تاثیر بگذارد با استفاده از مهره‌های کوچک‌تر، قراردادن جرم سلولی زیاد در مهره‌ها و گذاشتن مقدار زیادی ژل به فرمتو (۹ و ۴ و ۲).

در توسعه موفق یک پروسه تخمیر استخراجی، احتیاج به انتخاب دقیقی از حلal از جهت غیر سمی بودن و درصد استخراج بالا می‌باشد (۲ و ۵ و ۶). Yabanavar و همکارانش از آمین‌های آلیاتیک برای استخراج اسید استخراج اسید استفاده کرده‌اند.

استفاده از آمین‌های آلیاتیک برای استخراج اسید به خوبی شناخته شده است (۲ و ۴ و ۹ و ۱۰).

رافائل بارو و همکارانش (۱۹۸۶) گزارش کردند که حلال‌هایی با قطبیت بالا استخراج کننده بهتری نسبت به حلال‌هایی با قطبیت پایین می‌باشند (۵ و ۷). و بخش محلول در آب و غیر قابل اختلاط در آب حلال‌ها فعالیت میکروی را به طور متفاوتی تحت تاثیر قرار می‌دهند (۶ و ۵).

اثر بخش غیر قابل اختلاط در آب (سمیت در سطح فازی) را از طریق ثبیت کردن میکرو ارگانیسم در

$$= \text{مقدار میلی گرم در } 100 \text{ میلی لیتر} \\ = \frac{Ax - Ab}{As - Ab} \times 20.$$

Ax = دانسیته نوری محلول مجھول

Ab = دانسیته نوری شاهد

As = دانسیته نوری محلول استاندارد

چون برای تعیین مقدار لاکتیک اسید به وسیله اسپکتروفوتومتر محلول باید حاوی ۵-۱۰ میلی گرم لاکتیک اسید در ۱۰۰ میلی لیتر باشد لذا لازم است رقیق سازی انجام شد.

روش ثبیت کردن

ثبیت با آگار: ۰/۶ گرم آگار را به ۱۰ میلی لیتر سرم فیزیولوژی ٪۰/۰ اضافه کرده و در بن ماری به صورت هموژن درآورده سپس آن را در اتوکلاو در دمای ۱۲۱°C به مدت ۱۵ دقیقه استریل کرده و سپس ۱ میلی لیتر از سوسپانسیون حاوی لاکتو باسیلوس دلبروکی که در فاز لگاریتمی است را به محلول آگار در دمای ۵۵°C اضافه کرده و محلول شد و سپس آن را به پلیت هایی که قبلاً استریل شده ریخته که در مدت ۵ دقیقه کاملاً جامد شده (soft می شود) و آن را با تیغ استریل به اندازه مورد دلخواه بریده و برای شستشوی سلول های ثبیت نشده از کلروپیتاسیم ٪۰/۷ استفاده شده و سلولهای ثبیت شده را به محلول کشت اضافه کرده، بایستی دقت کرد در تمام این مراحل شرایط استریل رعایت گردد.

از این مخلوط به محیط کشت مایع و باقی مانده به محیط جامد منتقل شد. کشت ها در دمای ۳۷°C در آنکوباتور حاوی ٪۵ دی اکسید کربن به مدت ۴۸ ساعت گرمایشی شده و بعد در یخچال در دمای ۴°C نگهداری شده و از محیط فوق (محیط مادر) اسلنت هایی را با همان شرایط در محیط آنها نیز در یخچال در ۴°C نگهداری شد.

(۲) تهیه محیط کشت و پیش کشت:

دو نوع محیط کشت انتخاب شد و با بهینه کردن محیط کشت یکی از محیط ها به عنوان بهترین محیط کشت انتخاب گردید که ترکیب محیط ها در جدول (۱) داده شده است. ترکیب محیط پیش کشت و محیط کشت یکسان انتخاب شده و از تلقیح ٪/۱۰ (V/V) استفاده گردید و در همه سیستم های مورد استفاده محیط تخمیر در آنکوباتور حاوی ٪۵ دی اکسید کربن و در دمای ۳۷°C قرار داده شد.

(۴) اندازه گیری لاکتیک اسید با استفاده از معرف پارائیدروکسی دی فنیل:

در این روش لاکتیک اسید به کمک اسید سولفوریک غلیظ و حرارت به استالدھید تبدیل شده و افزایش معرف پارائیدروکسی دی فنیل به استالدھید تشکیل یافته ایجاد رنگ ارغوانی می کند.

و درصد اسید لاکتیک بر حسب میلی گرم طبق رابطه زیر حساب می شود: (۱۶)

$$E\% = \frac{[HLac]org}{[HLac]org + HLac} \times 100$$

$$K_D = \frac{[HLac]org}{[HLac]aq}$$

روش کار سیستم ثبیت سلولی و تخمیر استخراجی

۵۰ میلی لیتر حلال ۱۵٪ تری اکتیل آمین + دکانول به ۵۰ میلی لیتر محیط کشت حاوی میکرو ارگانیسم های ثبیت شده اضافه گردید و در طول مدت تخمیر هم زدن با دست صورت می گرفت. و بعد از ۲۴ ساعت مقدار لاکتیک اسید در حلال و براث اندازه گیری شد و پارامترهای ضربی توزیع و محصول دهی محاسبه گردید.

تعیین اثر سمیت کل رقیق کننده ها در سیستم دو فازی براث حلال :

۲۰ میلی لیتر از حلال که قبلًا با محیط کشت تماس داده شده است روی ۵۰ میلی لیتر محیط کشت حاوی میکروارگانیسم اضافه شد و اثر سمیت کل رقیق کننده ها بر روی سویه از روی درصد مصرف ساکارز نسبت به حالت کنترل (بدون حلال) بررسی گردید.

تعیین سمیت مولکولی رقیق کننده ها در سیستم براث اشباع از حلال :

۰/۲ ملی لیتر از حلال به ۵۰ میلی لیتر محیط کشت حاوی میکرو ارگانیسم اضافه شد و اثر سمیت مولکولی رقیق کننده ها بر روی سویه از روی درصد مصرف ساکارز نسبت به حالت کنترل (بدون حلال) بررسی گردید.

نتایج و بحث

انتخاب سویه و محیط کشت:

در این بررسی از سویه *L.delbrueckii PTCC1333* استفاده شده است. این سویه لاکتوباسیوس، هموفرماناتیو اجباری بوده و لاکتیک اسید (+) تولید می کند و به علت هموفرماناتیو اجباری بودن و راندمان بالای محصول، سویه مناسبی در تولید صنعتی لاکتیک اسید به شمار می رود. یکی از پارامترها در تعیین راندمان و محصول دهی، ترکیب محیط کشت می باشد لذا ما دو نوع محیط کشت را انتخاب کرده و با استفاده از مقدار لاکتیک اسید تولید شده و قند باقیمانده راندمان و محصول دهی را محاسبه کرده و با درنظر گرفتن پارامترهای فوق

تعیین ضربی توزیع و درصد استخراج

۰/۴ میلی لیتر لاکتیک اسید به ۱۰ میلی لیتر آب مقطر اضافه شد، ۱۰ میلی لیتر از حلال (آمین + رقیق کننده) را برداشته و به محیط حاوی لاکتیک اسید اضافه شد. برای سنجش اسید در فاز آبی از سود ۰/۱ نرمال در حضور معرف فنل فتاپین استفاده شد و برای سنجش لاکتیک اسید در فاز آلی، ۲ میلی لیتر از فاز آلی را برداشته و با ۱۴ میلی لیتر اتانول و ۶ میلی لیتر آب مقطر مخلوط کرده و در حضور معرف فنل فتاپین با سود ۰/۱ نرمال تیتر شد و مقدار های به دست آمده در رابطه های زیر قرار داده شد :

لذا ماتریس های مختلف از نظر پایداری ارزیابی شد. همانطوری که در شکل (۲) نشان داده شده است ماتریکس آگار 10 run (۲۰ روز) و ماتریس آژینات سدیم 4 run (۸ روز) و اسید آژینیک 3 run (۶ روز) پایداری نشان می دهد که به علت ترکیب محیط کشت و نوع سویه می باشد. مهره های آژینات کلسیم حاصل از سدیم آژینات و آژینیک اسید در حضور یونهای Ca^{2+} , Mg^{2+} پایداری زیادی نشان نمی دهند. بنابراین در محیط سنتزی p_2 از سه نوع ماتریس فوق، آگار مناسب تر تشخیص داده شد. در ضمن در طی تخمیر استخراجی خارجی و درجا اگر چه مقداری از اسید توسط حلal استخراج می شود ولی برای اینکه درصد استخراج خوبی داشته باشیم بایستی pH را در $4/2$ نگه داریم. چون در pH اسیدی درصد استخراج بالا می رود، در صورتیکه مهره های آژینات کلسیم در $\text{pH} = 5-10$ پایدار تر هستند و غلظت زیاد اسید مثل درجه حرارت زیاد باعث دکربوکسیله شدن آژینات ها می شود. مهره های آگار در محلول های قلیایی قوی حل می شوند و در محیط اسیدی پایدارتر می باشند. لذا با سیستم تخمیر استخراجی درجا ماتریس آگار مناسب تر می باشد.

بهترین محیط کشت برای سویه مورد استفاده انتخاب گردید از مقایسه راندمان $0/95$ محیط p_2 با محیط p_3 و محصول دهی $1/875 \text{ g/L}^{-1}\text{h}^{-1}$ محیط p_2 با $1/664 \text{ g/L}^{-1}\text{h}^{-1}$ محیط p_3 آشکار است ترکیب محیط سنتزی p_2 به دلیل راندمان و محصول دهی بالاتر نسبت به محیط سنتزی p_3 مناسب ترین محیط تشخیص داده شد که احتمالاً به خاطر نیاز سویه به عنصری به مقدار کم مانند آهن و منگنز می باشد.

۳) تعیین غلظت قند به روش سوموگی- نلسون

چون قند مصرفی ساکاروز می باشد. باید اول آن را هیدرولیز کرد. برای این کار از روش هیدرولیز اسیدی استفاده شد. دانسیته نوری به وسیله اسپکتروفوتومتر در طول موج 540 nm خوانده شد.

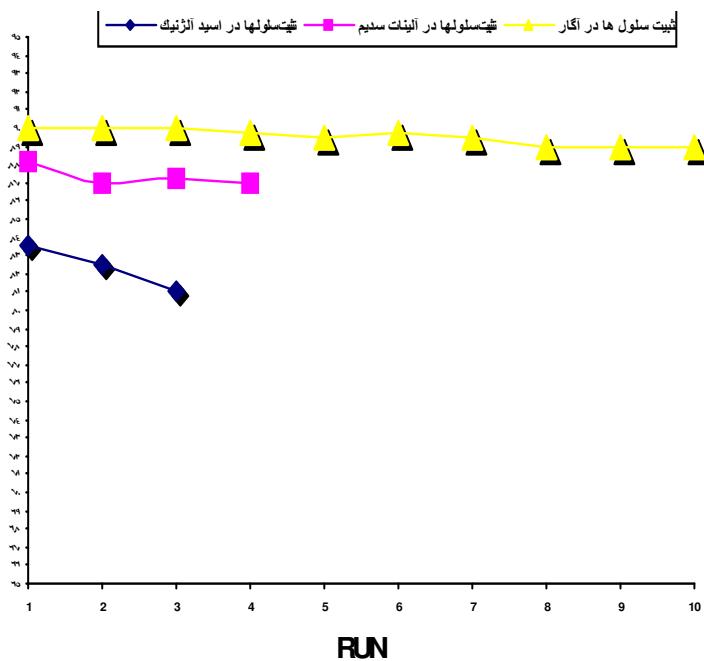
ارزیابی ماتریس های مختلف

بعد از بهینه کردن محیط تخمیر و انتخاب محیط p_2 ، فرایند تخمیر با استفاده از سیستم ثبیت سلولی دنبال شد.

و چون ماتریسهای مختلف با توجه به شرایط محیط تخمیر و نوع سویه پایداری یکسانی نشان نمی دهند

جدول ۱. ترکیب محیط‌های کشت سنتزی بر حسب (g/L⁻¹)

محیط	گلوكز یا ساکاروز	عصاره مخمر	پیتون کازنین	سودیم	فسفات پتاسیم دی هیدروژن	فسفات منیزیم آبه آبه	سوالفات آهن آبه	سولفات منگنز، یک آبه
p ₂	۱۰۰	۳۰	–	۲	۰/۲	۰/۲	۰/۰۳	۰/۰۳
p ₃	۱۰۰	۲۰	۸	–	۰/۲	–	–	–



شکل ۱. پایداری ماتریس‌های مختلف

جدول ۲. اثر ترکیب محیط کشت با سوبسترای ساکاروز بر روی پارامترهای مختلف اندازه‌گیری شده

productivity (gL ⁻¹ h ⁻¹)	راندمان	اسید تولید شده (gL ⁻¹)	غلظت قند باقیمانده (gL ⁻¹)	زمان (h)	نوع محیط
۴/۵۸۳	۰/۹۵	۵۵	۴۲/۱	۱۲	p ₂ محیط
۲/۹۱۶۶	۰/۹۴	۳۵	۶۲/۷۶	۱۲	p ₃ محیط
۳/۳۵	۰/۹۵	۸۰/۵۱	۱۵/۲۵	۲۴	p ₂ محیط
۲/۶۸	۰/۹۴	۶۴/۳۳	۳۱/۵۷	۲۴	p ₃ محیط
۲/۴۱۶	۰/۹۵	۸۷	۸/۴۲	۳۶	p ₂ محیط
۲/۰۸۸	۰/۹۴	۷۵/۲	۲۰	۳۶	p ₃ محیط
۱/۸۷۵	۰/۹۵	۹۰	۵/۲۶	۴۸	p ₂ محیط
۱/۶۶۴	۰/۹۴	۷۹/۹	۱۵	۴۸	p ₃ محیط

جدول ۳. اثر تغییر پارامترهای مختلف بر روی لاکتیک اسید تولید شده و محصول دهی با سیستم ثبیت سلولی همراه با اضافه کردن سود ۲/۵ N

محیط/ژل	دانسیته سلولی اولیه (gL ⁻¹)	اندازه مهره	اسید لاکتیک تولید شده (gL ⁻¹)	قند باقیمانده (gL ⁻¹)	محصول دهی (gL ⁻¹ h ⁻¹)	محصول دهی ویژه (gg ⁻¹ h ⁻¹)
۱/۵	۱۲/۲۳۵	۳×۳×۱	۸۰	۱۵/۷۸۹	۳/۳	۰/۲۷۳
۱/۱۰	۱۲/۲۳۵	۳×۳×۱	۶۲	۳۴/۷	۲/۰۸۴	۰/۲۱
۱/۵	۲۴/۴۷	۳×۳×۱	۸۵	۱۰/۵۲۶	۳/۵۴	۰/۱۴۵
۱/۵	۱۲/۲۳۵	۳×۳×۱	۶۰	۳۶/۸۴	۲/۵	۰/۲۰۴
۲/۵	۲۴/۴۷	۳×۳×۱	۹۰	۵/۲۶۳	۳/۷۵	۰/۳

جدول ۴. درصد مصرف ساکارز به وسیله سلول‌های تثبیت نشده لاکتوباسیلوس دلبروکی در سیستم‌های دو فازی براث - حلال در 37°C و 40 min بعد از 25 h .

درصد مصرف ساکارز	حال	گروه حلال
۱۰۰	کنترل	بدون حلال
۱۰۰	روغن زیتون	لیپید
۱۰۰	روغن پارافین	هیدروکربن
۳۰	هگزان	هیدروکربن
۱۰۰	ددکان	هیدروکربن
۰	اتیل استات	استر
۰	کلروفرم	هیدروکربن هالوژنی
۰	دی کلرومتان	هیدروکربن هالوژنی
۰	۱و۲ دی کلرواتان	هیدروکربن هالوژنی
۰	بنزن	آرماتیک
۰	فنول	آروماتیک
۰	اکتانول	الکل
۰	دکانول	الکل

جدول ۵. درصد مصرف ساکارز به وسیله سلول‌های ثبیت نشده لاکتوباسیلوس دلبروکی در دو سیستم مختلف بعد از 32°C و 40°C و در 25 h (min)

حلال	برات اشباع از حلال	سیستم برات - حلال
اکتانول	۰	۰
استات اتیل	۰	۰
دی کلرومتان	۳	۰
دی کلرواتان	۶	۰
کلروفرم	۲/۵	۰
روغن زیتون	۱۰۰	۱۰۰
روغن پارافین	۱۰۰	۱۰۰
دکانول	۱۰۰	۰

نتایج جدول (۳) نشان می‌دهد: که وقتی

که نسبت $\frac{\text{افزایش پیدا می‌کند}}{\text{محیط}}$ (البته در بیشتر از یک حدی باقیمانی نوع راکتور را عرض کرد، در $\frac{\text{محیط}}{\text{رل}} \text{ بسیار زیاد، راکتورهای بستر پرشده مناسب تر از راکتورهای همزن دار می‌باشد) و یا اندازه مهره کاهش پیدا می‌کند^(۹) و یا دانسیته اولیه سلول افزایش پیدا می‌کند.$

(البته تا یک حدی، چون بیشتر از یک حدی مهار کنندگی محصول تولید شده و باقیمانده در ماتریس روی سویه اثر مهار کنندگی ایجاد می‌کند) مقدار لاکتیک اسید تولید شده و محصول دهی و محصول دهی ویژه افزایش پیدا می‌کند.

بیانه کردن پارامترهای مختلف در سیستم ثبیت سلولی:

بعد از اینکه ماتریس آگار با توجه به ترکیب محیط کشت و نوع سویه مناسب تر تشخیص داده شد سعی گردید با تغییر $\frac{\text{پارامترهای مختلف مانند نسبت}}{\text{محیط}}$ ، اندازه مهره ها، افزایش وزن خشک اولیه سلول، محصول دهی بالاتری حاصل شود. زیرا در سیستم ثبیت سلولی زمانی محصول دهی بالا حاصل می‌شود که همراه با بارگیری وزن خشک اولیه سلول بالا، محدودیت در انتقال سوبسترا و اسید تولید شده نیز حداقل شود.

در سطح مولکولی بررسی گردید که نتایج در جدول (۵) نشان داده شده است و طبق نتایج فوق، دکانول حلال مناسب تشخیص داده شد چون سمیت در سطح مولکولی اصلاً ندارد.

اثر حلال بر میزان استخراج

برای انتخاب حلال مناسب در تخمیر استخراجی لازم بود نه تنها اثر سمیت روی میکرووارگانیسم بررسی گردد بلکه باستثنی توانایی استخراج لاکتیک اسیدنیز مطالعه می‌گردد، چون در سیستم تخمیر استخراجی حلالی مناسب است که نه تنها غیر سمی باشد بلکه توانایی بالایی در استخراج اسید نیز داشته باشد، متاسفانه رقیق کننده های غیر قطبی و هیدروکربن هایی با زنجیر طویل اگر چه غیر سمی می باشند اما توانایی استخراج اسید ها از جمله لاکتیک اسیدپایین دارند در صورتی که هر چه قطبیت رقیق کننده افزایش پیدا می کند درصد استخراج افزایش می یابد. لذا با افزایش آمین نوع سوم قطبیت رقیق کننده را افزایش دادیم (جدول ۶). اما چون با افزایش درصد آمین سمیت در سطح مولکولی افزایش می یابد لذا با توجه به نتایج جدول (۷) حلال (V/V) ۱۵٪ تری اکتیل آمین + دکانول به علت غیر سمی بودن جزئی به میکرووارگانیسم های ثبت شده^(۹) و به علت ضریب توزیع و درصد استخراج نسبتاً بالا حلال مناسبی در تخمیر استخراجی تشخیص داده شد.

بررسی اثر سمیت حلال های مختلف بر روی سویه مورد استفاده:

در ابتدا تحقیقات در سیستم دو فازی براث - حلال روی سلول های ثبت نشده انجام شد تا اثر سمیت کل (سمیت در سطح فازی + سمیت در سطح مولکولی) بررسی گردد و سپس تحقیقات در سیستم براث اشعاع از حلال روی سلول های ثبت نشده انجام شد تا تنها سمیت در سطح مولکولی حلال بررسی گردد چون در سیستم های براث - حلال که از میکرووارگانیسم های ثبت شده استفاده شده باشد، تنها سمیت در سطح مولکولی خواهد بود سمیت در سطح مولکولی بخاطر حلالیت در آب حلال ناشی می شود که می تواند در ماتریس نفوذ کرده و اثر مهار کنندگی روی میکرووارگانیسم بگذارد.

همانطور که از نتایج جدول (۴) و (۵) در سیستم های دو فازی براث - حلال روی میکرووارگانیسم های ثبت نشده پیدا است، هر چه قطبیت حلال کاهش پیدا می کند و وزن مولکولی آن افزایش پیدا می کند سمیت کل کاهش پیدا می کند. یعنی هیدروکربن هایی با زنجیر طویل بهترین حلال از نظر غیر سمی بودن به میکرووارگانیسم می باشد. خوشبختانه با محصور کردن میکرووارگانیسم داخل ماتریس، سمیت در سطح فازی حذف گردیده و تنها سمیت در سطح مولکولی باقی می ماند لذا در تحقیقات بعدی تنها اثر سمیت

جدول ۶. اثر تغییر مقدار آمین بر روی ضریب توزیع و درصد استخراج

آمین اسید	درصد استخراج	ضریب توزیع	مقدار اسید لاکتیک mm^3 در فاز آبی	دما (°C)	مقدار آمین	حالات
۰/۲۳	۴۶/۷۱	۰/۸۲۶	۴۸۴	۳۷	%۵ (v/v) mm ۱۱۲/۳۴۹	دکانول + تری اکتیل آمین
۰/۶۹	۷۸/۱	۳/۵۶	۴۸۴	۳۷	%۵ (v/v) mm ۳۳۴/۰۴۷	دکانول + تری اکتیل آمین
۱/۱۵	۸۹/۱۸	۸/۲۵	۴۸۴	۳۷	%۲۵ (v/v) mm ۵۵۶/۷۴۶	دکانول + تری اکتیل آمین
۱/۶۵	۹۱/۶۲	۱۰/۹۳۵	۴۸۴	۳۷	%۳۵ (v/v) mm ۷۹۹/۴۴۴	دکانول + تری اکتیل آمین
۲/۰۷	۹۲/۹۷	۱۲/۲۳	۴۸۴	۳۷	%۴۵ (v/v) mm ۱۰۰۲/۱۴۳	دکانول + تری اکتیل آمین
۲/۵۳	۹۲/۹۷	۱۲/۲۳	۴۸۴	۳۷	%۵۵ (v/v) mm ۱۲۲۴/۸۴	دکانول + تری اکتیل آمین
۲/۹۹	۹۲/۹۷	۱۲/۲۳	۴۸۴	۳۷	%۶۵ (v/v) mm ۱۴۴۷/۵۴	دکانول + تری اکتیل آمین

جدول ۷. اثر نوع دقیق کننده بر روی ضریب توزیع و درصد استخراج

ردیف	درصد استخراج	ضریب توزیع	مقدار لاکتیک اسید در فاز آبی	دما (°C)	مقدار آمن	حال
۰/۶۹	۷۸/۱	۳/۵۶	۴۸۴	۳۷	%۱۵(V/V) ۳۳۴/۰۴۷mm	ددکانول + تری اکتیل آمن
۰/۶۹	۸۲/۷۵	۴/۸	۴۸۴	۳۷	%۱۵(V/V) ۳۳۴/۰۴۷mm	کلروفرم+تری اکتیل آمن
۰/۶۹	۷۹/۵۷	۳/۸۹۷	۴۸۴	۳۷	%۱۵(V/V) ۳۳۴/۰۴۷mm	استات اتیل+تری اکتیل آمن
۰/۶۹	۶۸/۴۹	۲/۱۷۴	۴۸۴	۳۷	%۱۵(V/V) ۳۳۴/۰۴۷mm	۱و ۲ - دی کلرواتان + تری اکتیل آمن
۰/۶۹	۷۶/۷۴	۳/۳	۴۸۴	۳۷	%۱۵(V/V) ۳۳۴/۰۴۷mm	اکتانول + تری اکتیل آمن
۰/۶۹	۳۷/۳۷	۰/۶۰۶	۴۸۴	۳۷	%۱۵(V/V) ۳۳۴/۰۴۷mm	روغن زیتون + تری اکتیل آمن
۰/۶۹	۱۳/۹	۰/۱۵۹	۴۸۴	۳۷	%۱۵(V/V) ۳۳۴/۰۴۷mm	روغن پارافین + تری اکتیل آمن

جدول ۸ نتایج اندازه گیری با سیستم ثبیت سلولی و تخمیر استخراجی

دانسیته سلولی اولیه (g L ⁻¹)	اندازه مهره	<u>نیترات</u>	اسید لاکتیک کل (g L ⁻¹)	ضریب توزیع	اسید لاکتیک در حلal (g L ⁻¹)	محصول دهی (g L ⁻¹)γ	محصول دهی ویژه (g L ⁻¹ h ⁻¹)
۱۲/۲۳۵	۳×۳×۱	$\frac{1}{5}$	۷۰	۱/۳	۳۵	۲/۹۱	۰/۲۳۸
۲۴/۴۷	۳×۳×۱	$\frac{2}{5}$	۸۰	۱/۳۲	۴۷/۵۱۷	۳/۳	۰/۱۳۶

جدول ۹. مقایسه محصول دهی در سه سیستم مختلف

محصول دهی بعد از ۲۴ ساعت (g L ⁻¹)
سلولهای ثبیت نشده همراه با کربنات کلیسیم
سلولهای ثبیت شده همراه با اضافه کردن سود N ۲/۵
سلولهای ثبیت شده همراه با تخمیر استخراجی

جدول ۱۰. بازیافت لاکتیک اسید به وسیله اسید کلرید ریک

لاکتیک اسید حلال (g L ⁻¹)	اسید کلریدریک: حلال	غلظت اولیه اسید کلریدریک (g L ⁻¹)	لاکتیک اسید حاصل شده g L ⁻¹	درصد بازیافت	اسید کلریدریک (g L ⁻¹)
۵۱/۷	۱:۱	۲۵	۳۱/۰۲	۶۰	۳/۹۶

جدول ۱۱. بازیافت لاکتیک اسید به وسیله سود

لاکتیک اسید در حلال	سود : حلال	غلاظت سود اولیه (g L ⁻¹)	درصد بازیافت	مقدار سود باقیمانده (g L ⁻¹)
۵۱/۷	۱:۱	۴۰	۹۹/۲۸۶	۱۷/۲۰۶

۲- کاهش pH به کمتر از ۴/۲ به علت باقی ماندن مقدار لاکتیک اسید زیاد در براث می باشد.
لازم به تذکر است که *L. delbrueckii* در pH کمتر از ۴/۲ مهار می شود.
لذا پیشنهاد می شود که اثر مهار کنندگی موجود در سیستم ثبیت سلوالی و تخمیر استخراجی در جا را با استفاده از کنترل pH و با استفاده از سیستم تخمیر استخراجی خارجی برطرف کرده تا محصول دهی بالاتری حاصل شود.

بازیافت دوباره اسید لاکتیک

برای بازیافت دوباره لاکتیک اسید از حلال دو روش موجود است:

الف- با استفاده از محلول هیدروکسید سدیم یعنی بازیافت دوباره لاکتیک اسید به شکل لاکتان سدیم.

ب- با استفاده از اسید کلریدریک، یعنی اسید کلریدریک جانشین لاکتیک اسید در فاز الی شده و لاکتیک اسیدوارد فاز آبی می گردد.

همانطور که از جدول (۱۱، ۱۰) پیداست در روش اول با نسبت سود : حلال (۱:۱) و با غلاظت اولیه سود 40 g L^{-1} تقریباً $100\% (99/286)$ لاکتیک اسید به شکل لاکتان سدیم بازیابی می شود اما در روش دوم با مقدار اسید کلریدریک اولیه $g L^{-1}$

سیستم ثبیت سلوالی و تخمیر استخراجی:
همانطور که از جدول (۸) پیدا است در سیستم ثبیت سلوالی و تخمیر استخراجی نیز در دو حالت با اندازه مهره یکسان، در حالتی که جرم سلوالی بیشتری بارگیری شود و $\frac{\text{جی}}{\text{جی}}$ بالاتری انتخاب شود محصول دهی بالاتری حاصل می گردد ($g L^{-1} 3/3$ ، در مقایسه با $2/91$) اگرچه محصول دهی ویژه کاهاشی را نشان می دهد.

کاهش محصول دهی ویژه بیانگر این مطلب است که افزایش مقدار اسید تولید شده به طور خطی با افزایش بارگیری جرم سلوالی بالا نمی رود زیرا در انتقال اسید تولید شده از ماتریس به محیط محدودیت ایجاد می شود.

مقایسه محصول دهی در سه**سیستم مختلف:**

همانطور که از جدول (۹) پیداست (محصول دهی) در سیستم ثبیت سلوالی و تخمیر استخراجی پایین تر از سیستم ثبیت سلوالی همراه با اضافه کردن سود می باشد که احتمالاً:

۱- ناشی از سمیت تری آکتیل آمین در سطح مولکولی حتی در $(7/7) 15\%$ تری آکتیل آمین + دکانول می باشد.

- 4.Bugugungur. H, Journal. Chemical Technology and Biotechnology, 53, 173 (1987).
- 5.Yabannavar. V.M. and wang. D, Biotechnology and Bioengineering, 73, 544 (1991).
- 6.Bar. R., Jahn L.Gainer, Biotechnology Progress , 3 , 109 (1987).
8. Shen. X , Liming xia , world Journal of Microbiology and Biotechnology , 22, 11 (2006)
9. San. M - Marin , Carmen Pazos , Josecoca . Journal chemical technology Biotechnology 54-1 (1992).
10. Yabannavar. V.M. ,Wang, D , Biotechnology and Bioengineering., 37, 8, 716 (2004).
11. V.M.Yabannavar , D.I.C.Wang Biotechnology and Bioengineering 37,6,544 (2004).
12. Ataei. A. , Vasheghani . E, Chemical Engineerin and Technology, 31, 18, 1484 (2008)
13. Hong y.k, Hong W.H Biotechnology Techniques, 13, (1999).
14. Elezi. O, Kourkoutas.Y , Journal Agricalcheral . Food Chemistry. 15,18, 5285 (2003)
15. Gank.P, Dragowirs.Y , World Journal of Microbiology and Biotechnology , 22, 4, 334 (2006)
16. Goksungur.Y , Uvenc.U , Journal of Chemical Technology and Biotechnology . 34, (1999).
17. Nurcan.T , Emine.B, Journal of Chemical Technology and Biotechnology 76, 7, 662, 764 (2001)

۲۵ و با HCl : حلال (۱:۱) تنها ۶۰٪ لاکتیک اسید بازیابی می شود و مقدار $13/96 \text{ g/L}$ اسید کلریدریک باقی می ماند.

بازیافت (احیاء) حلال بعد از استخراج

وقتی که لاکتیک اسید حلال با محلول هیدروکسید سدیم به شکل لاکتان سدیم بازیافت می شود لاکتان سدیم در فاز آبی وارد می شود و چون تقریباً به ۱۰۰٪ بازیافت محصول می رسیم حلال به صورت خالص احیا می شود اما وقتی که لاکتیک اسید حلال با استفاده از اسید کلریدریک بازیابی می شود متأسفانه ۱۰۰٪ بازیافت حاصل نمی شود بلکه ۶۰٪ بازیافت حاصل می شود که ۴۰٪ لاکتیک اسید در فاز آلی (حلال) باقی می ماند و مقداری اسید کلریدریک نیز در حلال باقی می ماند اسید کلریدریک باقیمانده را از طریق تقطیر می توان خارج کرد، اما برای بدست آوردن حلال خالص بایستی عمل استخراج لاکتیک اسید باقیمانده را دوباره با محلول سود (هیدروکسید سدیم) انجام داد.

منابع

1. قره خانی، فهیمه، تولید اسید لاکتیک به روش ثبیت سلولی و تخمیر استخراجی درجا، پایان نامه کارشناسی ارشد، دانشگاه تربیت مدرس، ۱۳۷۶
2. Nurcan. T , Emine. B, , Journal of chemical Technology and Biotechnology 76-7 -764 (2001)
3. Yabannavar. V. M , Wang. D. Biotechnology and Bioengineering, 37, 1095 (1991).