

بررسی تولید پلی هیدروکسی آلکانوات‌ها (PHAs) در راکتور لجن فعال

Investigation of Polyhydroxyalkanoates (PHAs) Production in Activated Sludge Reactor

حسین گنجی دوست^۱، ابراهیم واشقانی فراهانی^۱، مهدی برقعی^۲، نادر مختارانی^{۱*}

۱- تهران، دانشگاه تربیت مدرس، دانشکده فنی و مهندسی، صندوق پستی ۱۴۱۵۵/۱۴۳

۲- تهران، دانشگاه صنعتی شریف، مرکز تحقیقات بیوشیمی و محیط زیست، صندوق پستی ۱۳۳۶۵/۸۶۳۹

دریافت: ۸۲/۱۲/۱۰، پذیرش: ۸۳/۷/۱۳

چکیده

در این پژوهش، امکان تولید پلی هیدروکسی آلکانوات‌ها (PHAs) در راکتور لجن فعال در مقیاس آزمایشگاهی بررسی شده است. بدین منظور ابتدا از سیستم لجن فعال بی‌هوایی-هوایی با زمان ماند هیدرولیکی ۱۰ و زمان ماند سلولی پنج روز برای خوگرفتن میکروارگانیسم‌ها به منظور تولید پلیمر استفاده شده است. سپس لجن مازاد حاصل از سیستم یاد شده به راکتور تولید پلیمر منتقل و طی فرایندی هوایی و در pH خنثی افزایش غلظت (PHAs) در درون سلول میکروارگانیسم‌ها بررسی شده است. بر اساس آزمایش‌های انجام شده حداقل غلظت ۲HV و ۳HB پس از ۲۴h هواده مشاهده شده است. در سیستم مورد مطالعه حداقل غلظت PHAs تولیدی در حدود ۱۷ درصد وزنی جامدات خشک لجن بوده که از این مقدار ۱۴ درصد مربوط به تری هیدروکسی بوتیرات و حدود ۲ درصد مربوط به تری هیدروکسی والرات است. همچنین، در سیستم یاد شده به ازای مصرف هر ۱ kg کربن ۲۲۵ g پلیمر تولید شده است.

واژه‌های کلیدی

پلیمرهای زیست تخریب پذیر،
لجن فعال، تصفیه فاضلاب،
فرایند بی‌هوایی - هوایی،
پلی هیدروکسی آلکانوات

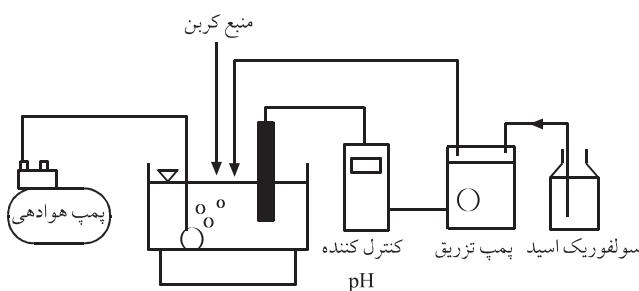
مقدمه

ذوب، انعطاف پذیری و مقاومت در برابر آب) بیشتر مورد توجه قرار گرفته است. این گروه از پلیمرها دارای کاربردهای متنوعی اند که از آن جمله می‌توان به استفاده در ساخت انواع الیاف، شامپو و مواد آرایشی، انواع صفحات و جایگزین‌های استخوان (پروتزها)، نخ‌ها و

طی دو دهه گذشته از میان پلاستیک‌های قابل تجزیه گروهی تحت عنوان پلی هیدروکسی آلکانوات‌ها (PHAs) به علت کم بودن هزینه تولید، سادگی نسبی فرایند تولید نسبت به سایر زیست پلیمرها و همچنین خواص فیزیکی و مکانیکی نزدیک به پلیمرهای مصنوعی (نقطه

Key Words

biodegradable polymers,
activated sludge, wastewater treatment,
anaerobic-aerobic process,
polyhydroxyalkanoate



شکل ۲ - نمودار سیستم مورد استفاده برای تولید پلیمر.

راکتور که نمایی از آن در شکل ۲ نشان داده شده است، محلول سدیم استات که هر 6 h یکبار به سیستم اضافه می‌شد به عنوان خوراک بکار رفت.

غلظت محلول سدیم استات اضافه شده به سیستم در لحظه شروع (T_0) در حدود 1000 mgC/L و در زمان‌های T_{12} و T_{18} در حدود 500 mgC/L بوده است. از آنجا که مصرف یون استات در این فرایند باعث افزایش pH سیستم می‌شود از محلول رقیق سولفوریک اسید برای تثبیت pH در محدوده خنثی استفاده شد. در این سیستم هر 6 h یکبار نمونه گیری بعمل آمده، عواملی مثل COD، MLVSS، MLSS و PHAs برای اندازه گیری تولیدی پلیمرهای تولیدی با استفاده از متانول اسیدی به متیل استر تبدیل و پس از جداسازی فاز آبی از فاز آبی به دستگاه GC تزریق شده است [۸]. لازم به ذکر است که در این مرحله برای اندازه گیری کمی پلیمرهای تولیدی نمودار درجه بندی مربوط که با استفاده از ^3HB و کوپلیمر ^3HV رسم شده بکار رفته است.

نمونه‌ای از نمودار کرومتوگرام GC در شکل ۳ نشان داده شده است. همان طور که مشاهده می‌شود بنزوئیک اسید به عنوان استاندارد درونی برای اندازه گیری PHAs، پلیمرهای تولیدی با استفاده از متانول موجود بود که در این سیستم زمان ماند هیدرولیکی (HRT) 10 h و زمان ماند سلولی (θ) در حدود 5 روز بوده که این عمل با برداشت درصدی از کل لجن موجود به شکل روزانه بدست آمده است. میزان حذف بار آبی (COD) در سیستم یاد شده نیز بیش از 90 درصد است. لازم به ذکر است که لجن هوازی مورد نیاز برای راه اندازی سیستم، از تصفیه خانه فاضلاب شهرک قدس تهران و لجن بی هوازی از یکی از راکتورهای موجود در آزمایشگاه تهیه شده است.

همچنین، برای اندازه گیری COD(Chemical Oxygen Demand) از طیف نورسنج Conc Varian مدل ۵۰ استفاده شده است. برای کنترل pH هنگام فرایند از دستگاه کنترل کننده pH ساخت شرکت زاگ شیمی مدل CNT۹۰۶ با دقت 1 mg/L واحد به شکل در خط استفاده شده است.

روش‌ها

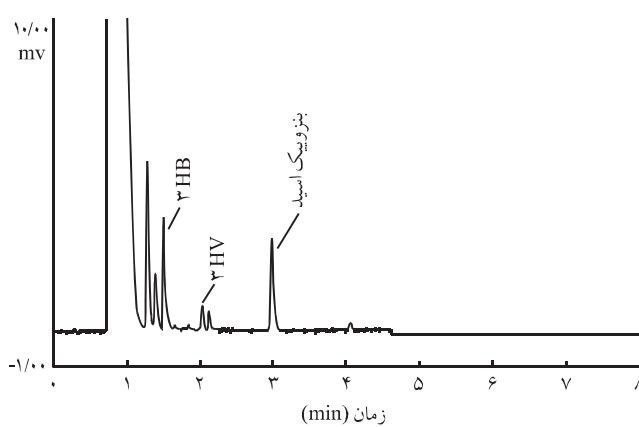
در این پژوهش، از سیستم لجن فعال (بی هوازی - هوازی) که به شکل پیوسته عمل می‌کند به عنوان منبع تولید لجن استفاده شده است. نمایی از این سیستم که دارای مخزن بی هوازی، راکتور هوازی و تانک ته نشینی است، در شکل ۱ نشان داده شده است.

در این سیستم پساب ورودی که بطور مصنوعی و در داخل آزمایشگاه تهیه می‌شود به شکل پیوسته و با دبی یکنواخت 1 L/h و با COD حدود 200 mg/L به مخزن بی هوازی وارد می‌شود. 1 L از پساب ورودی به سیستم شامل ترکیبات زیر است:

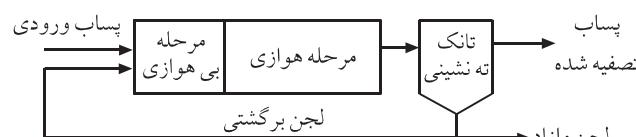
سدیم پروپیونات، مخمر، پیتون، پتاسیم کلرید، آمونیوم سولفات، منیزیم سولفات، کلسیم کلرید، پتاسیم پرسولفات و استیک اسید به ترتیب با مقادیر $130, 33, 100, 89, 77, 70, 60, 17$ در مقیاس $\text{mg}\cdot\text{L}^{-1}$ در ادامه، سرریز مخزن بی هوازی وارد راکتور هوازی شده و پس از مصرف مواد آلی محلول به کمک میکرو ارگانیسم‌ها، فاضلاب تصفیه شده برای جداسازی ذرات معلق به تانک ته نشینی هدایت می‌شود. در نهایت نیز فاضلاب تصفیه شده تخلیه، درصدی از لجن ته نشین شده (حدود 80 درصد) به مخزن بی هوازی بر می‌گردد.

در این سیستم زمان ماند هیدرولیکی (HRT) 10 h و زمان ماند سلولی (θ) در حدود 5 روز بوده که این عمل با برداشت درصدی از کل لجن موجود به شکل روزانه بدست آمده است. میزان حذف بار آبی (COD) در سیستم یاد شده نیز بیش از 90 درصد است. لازم به ذکر است که لجن هوازی مورد نیاز برای راه اندازی سیستم، از تصفیه خانه فاضلاب شهرک قدس تهران و لجن بی هوازی از یکی از راکتورهای موجود در آزمایشگاه تهیه شده است.

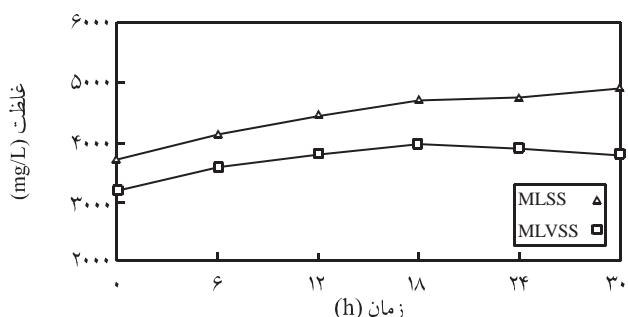
در ادامه برای غنی سازی میکرو ارگانیسم‌ها از PHAs، 1 L از لجن مازاد به راکتور تولید پلیمر منتقل و به مدت 24 h هواده شد. در این



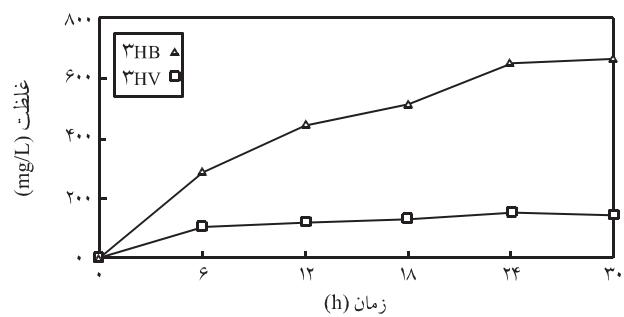
شکل ۳ - نمودار کرومتوگرام GC.



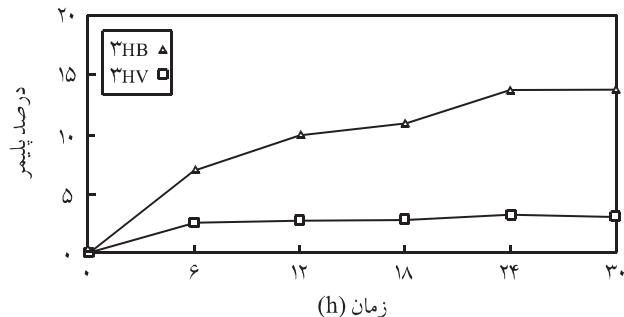
شکل ۱ - نمودار سیستم تصفیه مورد استفاده.



شکل ۴ - نوسانات MLSS و MLVSS طی فرایند تولید پلیمر.



شکل ۵ - میزان تغییرات غلظت ۳HB و ۳HV در دوره فرایند.



شکل ۶ - نمودار درصد پلیمر تولیدی نسبت به جامدات خشک لجن.

۱۷ درصد بوده که با میزان تولید پلیمر در روش کشت خالص (۴۰ تا ۷۰

بکار رفته است. سایر عوامل مورد نیاز نیز طبق روش های موجود [۹] ارزیابی شده است.

نتایج و بحث

همان طور که قبلاً نیز بیان شد نوسانات پارامترهای MLVSS، MLSS، COD، ۳HB و ۳HV طی فرایند در راکتور تولید پلیمر بررسی شده است. شکل ۴ میزان نوسانات MLSS و MLVSS در دوره زمانی ۳۰ h را نشان می دهد. همان طور که ملاحظه می شود طی فرایند میزان تغییرات این دو عامل متناسب با یکدیگر بوده، نسبت آنها تقریباً ثابت باقی مانده است.

تغییرات غلظت ۳HB و ۳HV طی دوره فرایند در شکل ۵ نشان داده شده است. همان طور که مشاهده می شود، غلظت هر دو پلیمر در ابتدای فرایند ناچیز و در حد صفر بوده است. با گذشت زمان غلظت آنها افزایش یافته اما میزان تولید ۳HB بیش از ۳HV بوده به گونه ای که پس از گذشت h ۲۴ از کل پلیمر تولیدی ۸۱ درصد مربوط به ۳HB و ۱۹ درصد مربوط به ۳HV بوده است. علت زیاد بودن غلظت ۳HB در مقایسه با ۳HV به نوع خوراک مورد استفاده در راکتور تولید پلیمر مربوط است و پیش بینی می شود تا با تغییر در ترکیبات خوراک مورد استفاده بتوان درصد پلیمرهای تولیدی را نیز تغییر داد. در صورت وقوع این امر امکان تولید پلیمر با خواص فیزیکی دلخواه نیز میسر می شود. در شکل ۶ نیز درصد پلیمر تولیدی نسبت به مواد جامد (خشک) لجن در زمان های مختلف نشان داده شده است.

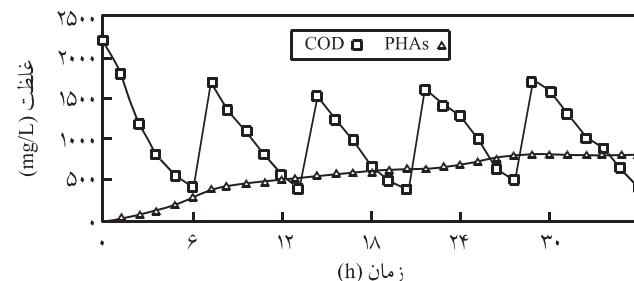
خلاصه نتایج بدست آمده از آزمایش های مختلف در سه دوره زمانی ۰، ۱۲ و ۲۴ h در جدول ۱ ارائه شده است. لازم به ذکر است که اعداد و ارقام ارائه شده میانگین سه بار تکرار کلیه آزمایش هاست. همان طور که مشاهده می شود میزان تولید PHA در توده خشک میکروبی در حدود

جدول ۱ - خلاصه نتایج بدست آمده در سه دوره زمانی مختلف.

COD (mg/L)	درصد پلیمر تولیدی به جامدات خشک لجن	میزان مصرف کربن (mg/L)	PHAs (mg/L)	MLVSS (mg/L)	MLSS (mg/L)	متغیر زمان (h)
۲۱۹۰	۰	۰	۰	۳۲۰۰	۳۷۲۰	۰
۱۵۴۰	۳۹۰	۱۲/۷	۱۵۰۰	۳۸۱۰	۴۴۵۰	۱۲
۱۷۲۰	۲۴۰	۱۶/۹	۲۵۰۰	۳۹۰۰	۴۷۵۰	۲۴

خلاصه آن به شرح زیر است :

- با استفاده از لجن فعال حاصل از تصفیه فاضلاب شهری با زمان ماند سلولی (θ_C) حدود ۵ روز و زمان ماند هیدرولیکی حدود ۱۰ h امکان تولید PHAs وجود دارد.
- شرایط حاکم بر راکتور تولید پلیمر مانند غلاظت و ترکیبات خوراک، روش هوادهی و تغییرات pH اثر قابل توجهی در تولید پلیمر دارد بنابراین، طی فرایند باید آنها را بدقت کنترل کرد.
- در سیستم مورد مطالعه غلاظت $3HB$ و $3HV$ تولیدی به ترتیب ۱۳/۷ و ۳/۲ درصد وزنی جامدات خشک لجن بوده است. علت زیاد بودن غلاظت $3HB$ در مقایسه با $3HV$ مربوط به نوع خوراک مورد استفاده در راکتور تولید پلیمر است و با تغییر ترکیبات خوراک راکتور یاد شده امکان تغییر در غلاظت پلیمرهای تولیدی وجود دارد.
- در راکتور تولید پلیمر طی ۲۴ h غلاظت پلیمر تولیدی به حداقل رسیده و پس از آن تغییرات غلاظت قابل توجه نیست.
- در سیستم مورد آزمایش غلاظت $3HV$ پس از ۶ h به حداقل رسیده و پس از آن تقریباً ثابت می‌ماند.
- در این سیستم (راکتور تولید پلیمر) به ازای مصرف هر g کربن در حدود ۸۱۶ g PHAs تولید شده است.
- نسبت MLSS به MLVSS طی واکنش تقریباً ثابت و در حدود ۰/۸۵ بوده است.



شکل ۷- نمودار نوسانات COD و PHAs در راکتور تولید پلیمر.

در صد) اختلاف زیادی دارد اما پیش‌بینی می‌شود که با اعمال تغییراتی در سیستم بتوان این مقدار را تا بیش از ۵۰ درصد نیز افزایش داد. میزان نوسانات COD پس از PHAs (شامل مجموع غلاظت $3HB$ و $3HV$) نیز در شکل ۷ نشان داده شده است. در این نمودار افزایش بار آلی سیستم در زمان‌های ۶، ۱۲، ۱۸، ۲۴ h مربوط به افزایش خوراک در زمان‌های یاد شده بوده است. همان‌طور که از شکل پیداست بیشترین سرعت تولید پلیمر مربوط به ۸ h اول است و پس از آن میزان افزایش غلاظت پلیمر تقریباً ناچیز بوده است.

نتیجه‌گیری

ضمون آزمایش‌های انجام شده در این پژوهش نتایجی بدست آمده که

مراجع

1. Kim B.S. and Chang H.N., Production of Poly (3-hydroxybutyrate) from Starch Azotobacter Chroococcum, *Biootechnol. Lett.*, **20**, 109-112, 1998.
2. Holmes P.A., Application of PHB: A Microbially Produced Biodegradable Thermoplastic, *Phys. Technol.*, **16**, 32-36, 1985.
3. Doi Y., *Microbial polyesters*, VCH, New York, Chap.1, 1990.
4. Anderson A.J. and Dawes E.A., Occurrence, Metabolism, Metabolic Role and Industrial Uses of Bacterial Polyhydroxyalkanoates, *Microbiol. Rev.*, 450-472, 1990.
5. Lee S.Y., Bacterial Polyhydroxyalkanoates, *Biotechnol. Bioengin.*, **49**, 1-14, 1996.
6. Samuel L. and Jian Y., Production of Biodegradable Thermo-plastics from Municipal Sludge by a Two Stage Bioprocess, *Resour. Conserv. Recy.*, **19**, 151-164, 1997.
7. Chang H.N., Biodegradable Plastics and Biotechnology. In: *Better Living Through Innovative Biochemical Engineering*, Teo W.K.(Ed.), Singapore University, Singapore, 24-30, 1994.
8. Braunegg G., Sonnleitner B. and Lafferty R.M., A Rapid Gas Chromatographic Method for the Determination of Poly-β-hydroxybutyric acid in Microbial Biomass, *Eur. J. Appl. Microbiol. Biotechnol.*, **6**, 29-37, 1978.
9. Standard Methods for the Examination of Water and Wastewater; American Public Health Association, 19th ed., Washington DC, 1995.