

متغیرهای اثرگذار بر فرآیند تولید بیوگاز در راکتور ناپیوسته با روش برنامه نویسی خطی

مهشید پورنظری^۱، حامد رامیار^۲، احسان خوش بیان^۳

۱ دانشجوی کارشناسی مهندسی محیط زیست، موسسه آموزش عالی خردگرایان

۲ عضو هیئت علمی موسسه آموزش عالی خردگرایان

۳ کارشناسی ارشد مهندسی شیمی

چکیده

هضم بی‌هوازی پسماند جامد فرآیندی است که علاوه بر اینکه یک روش مدیریت پسماند محسوب می‌شود، منجر به تولید انرژی نیز می‌شود. هضم با پسماند ترکیبی یک فرآیند بی‌هوازی محسوب می‌شود که از ترکیب ۲ پسماند مختلف با هدف بهتر کردن راندمان فرآیند هضم انجام می‌شود. همچنین باید از فرآیندهای اضافی اجتناب کنیم تا بیشترین تولید بیوگاز را داشته باشیم. بهینه‌سازی این فرآیند در مقالات مختلف با روش‌های گوناگون انجام گرفته است، در این مقاله با در نظر گرفتن ترکیب درصد هر پسماند و محدودیت‌های پیشنهادی و محدودیت‌های تئوری با توجه به مشخصات سوبسترا، متغیرهای تاثیرگذار بر هضم بی‌هوازی بهینه‌سازی شده است. روش برنامه‌نویسی خطی دقت مناسبی برای محاسبه گاز متان از پسماند-های ترکیبی دارد. برای رسیدن به حداکثر سوبسترا، ترکیب درصد پیشنهادی ذرت و کاه اضافه شده به کود گاوی باید حدود ۱۰ تا ۱۷٪ باشد. بالاترین مقدار تجزیه سوبسترا ۴۰۲ لیتر متان بر کیلوگرم COD می‌باشد که از ترکیب ۷۳٪ کود گاوداری و ۱۲٪ پسماند ذرت و ۱۵٪ کاه بدست می‌آید.

کلمات کلیدی: بهینه‌سازی، هضم بی‌هوازی، برنامه‌نویسی خطی، متان

4th International Conference on Agricultural Sciences Medicinal Plants and Traditional Medicine

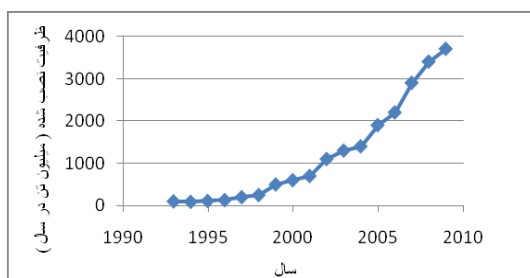


COMSTEC Inter-Islamic Network on Virtual Universities
KOSAR UNIVERSITY

September 20, 2021 Tbilisi - Georgia

مقدمه

هضم بی‌هوازی معمولاً در دهه گذشته در مناطق روستایی برای تولید بیوگاز جهت مصارف خانگی استفاده می‌شده است. بسیاری از روستاهای چین و هند از این فرایند بهره می‌برند. هضم بی‌هوازی یک فرایند بیولوژیکی است که در بسیاری از دستگاه‌های تصفیه فاضلاب برای تجزیه و پایدار کردن لجن مورد استفاده قرار می‌گیرد و همچنین فرایند بیولوژیکی اصلی در فرایند دفن در زمین می‌باشد. بسیاری از دامداری‌ها در آمریکا به استفاده از فرایند هضم بی‌هوازی به عنوان دستگاهی برای کاهش اثرات زیست محیطی فضولات دام‌ها و تولید متان به عنوان انرژی، روی آورده‌اند. در سطح بین‌المللی در دهه اخیر هضم بی‌هوازی در مناطق روستایی برای تولید بیوگاز جهت استفاده در پخت و پز و سوخت روشنایی مورد استفاده قرار گرفته است. تعداد بسیار زیادی از هاضم‌های بی‌هوازی در مقیاس خانگی در روستاهای چین و هند به کار گرفته شده‌اند. اخیراً در اروپا سیستم‌های بی‌هوازی مرکزی در مقیاس بسیار بزرگ برای مدیریت پسماند جامد شهری و تولید الکتریسیته احداث کرده است. سایر کشورهای توسعه یافته نیز مانند اروپا عمل کرده‌اند. تجزیه بیولوژیکی مواد آلی در طبیعت اساساً توسط باکتری‌های هوازی انجام می‌شود. نهایتاً نتیجه اکسید شدن کامل مواد هیدروکربنی تولید دی‌اکسید کربن و آب است. تکنولوژی هضم بی‌هوازی پسماند جامد آلی از اروپا آغاز گشت و امروزه با ۱۲۰ واحد کامل عملیاتی سالانه حدود ۴ میلیون تن تولید دارد (خوش‌بیان و همکاران، ۱۳۹۱)، از نظر تولید بیوگاز در ابتدا کشور آلمان در صدر جدول است و سپس به ترتیب انگلستان، ایتالیا، اسپانیا، فرانسه، هلند، استرالیا و دانمارک کشورهای موفق در تولید بیوگاز هستند (سازمان انرژی‌های نو ایران، ۱۳۸۸). در (شکل ۱) ظرفیت تولید بیوگاز در ۲۰ سال اخیر اروپا آورده شده است (خوش‌بیان و همکاران، ۱۳۹۱)، (Chen, Y et al., 2008).



شکل ۱- منحنی تولید بیوگاز در اروپا، ۱۹۹۰-۲۰۱۰

هضم با پسماند ترکیبی یک فرآیند بی‌هوازی محسوب می‌شود که از ترکیب ۲ پسماند مختلف با هدف بهتر کردن راندمان فرآیند هضم انجام می‌شود. همچنین باید از فرآیندهای اضافی اجتناب کنیم تا بیشترین تولید بیوگاز را داشته باشیم. اصلی-



ترین بخشی که در هضم پسماندهای ترکیبی مطرح می شود، تعادل چندین پارامتر اختلاط از قبیل ریز سنجی های^۱ ماکرو و میکروسکپی، نسبت کربن به نیتروژن^۲، PH، اجزای سمی و بازدارنده^۳ واکنش، مواد قابل تجزیه، مواد آلی و مواد خشک است (Hartmann, H et al, 2003). بهینه ترین مقدار کربن به نیتروژن و^۴ COD به نیتروژن به ترتیب ۲۶ و ۷۴ است، این اعداد برای بهتر اجرا شدن فرآیند هضم بی هوازی پیشنهاد شده اند (Burton, C and Turner, C, 2003), (Mshandete, A et al, 2004). به هر حال کمترین مقدار نرخ کربن به نیتروژن بین ۷ و ۱۰ گزارش شده، که برای پسماندهای غنی از نیتروژن مناسب است (Mshandete, A et al, 2004). آستانه محدودیت های آمونیاک آزاد و آمونیاک کل بین ۲.۱ و ۵ گرم نیتروژن بر لیتر گزارش شده که مربوط به پسماند ذرت و گاوداری است (Cuetos, M.J et al, 2007), (Gelegenis, J et al, 2007), (Mshandete, A et al, 2004), (Murto, M et al, 2004), (al, 2008) هنگامی که مقدار زیادی ماده آلی بارگذاری می شود، برای جلوگیری از کاهش PH که توسط جمع شدن اسیدهای چرب فرار بوجود می آید خصلت قلبایی مورد نیاز است. هضم بی هوازی در بازه وسیعی از مقادیر قلبایت وابسته به سوبسترای استفاده شده عمل می کند، که این مقدار از ۲۰۰۰ تا ۱۸۰۰۰ میلی گرم کلسیم کربنات^۵ به لیتر تغییر می کند (Murto, M et al, 2008), (Cuetos, M.J et al, 2008), (Gelegenis, J et al, 2007), (Mshandete, A et al, 2004). پتانسیل متان مخصوص^۶ در حدود ۱۴۸±۴۱ و ۳۵۶±۲۸ و ۲۷۵±۳۶ لیتر متان بر کیلوگرم VS^۷ به ترتیب برای کود گاوداری، پسماند ذرت و کاه است. پتانسیل متان زایی پسماند به غلظت^۳ پارامتر اصلی از قبیل پروتئین، چربی، کربوهیدرات و مشخصات پارامترهایی که با آن متان بیشتری تولید می شود وابسته است (Maya-Gelegenis, J et al, 2007), (Shanmugam, P and Horan, N.J, 2009), (Neves, L et al, 2008), (Altamira, L et al, 2008). البته روش تئوری مناسب برای مشخص کردن پتانسیل متان وجود دارد، اما بیشتر فعالیت های انجام شده بر اساس مطالعات آزمایشگاهی بنا شده، تا بتواند خواص پسماندهای خام را توضیح دهد. ارزیابی این کار منجر به پیشرفت یک مدل مفید برای محاسبه نسبت سوبسترای ترکیبی مربوط به فرآیند هضم یا سنتیک تولید متان می شود. برای این هدف روش بهینه سازی برنامه نویسی خطی^۸ بر پایه محاسبه محدودیت ها، حداقل و حداکثر پارامترها در مورد چندین مشخصه از هاضم بی هوازی بکار برده شده است. برای شروع این روش از ۳ نوع پسماند با مشخصات گوناگون که عبارتند از کود گاوداری، پسماند ذرت و کاه به صورت ترکیبی مورد استفاده قرار گرفته است.

¹ Nutrient

² C/N

³ inhibitors/toxic compounds

⁴ Chemical Oxygen Demand

⁵ CaCO₃

⁶ Specific methane potentials

⁷ Volatile Solid

⁸ Linear programming optimisation

برنامه نویسی خطی

نرم افزارهای محاسباتی استفاده شده برای حل مسائل برنامه نویسی خطی از توانایی بسیار بالایی برخوردارند و برای آسان شدن حل مسائل از حل کننده اکسل^۹ استفاده می شود. این روش شامل پیشینه کردن تابع هدف و شرح چندین محدودیت^{۱۰} است. در این جا ۲ تابع هدف مختلف مطرح می شود ۱- پتانسیل تجزیه بیولوژیکی سوبسترای کل لیتر متان به کیلوگرم جامد مرطوب از سوبسترا، ۲- راندمان سوبسترای تغییر شکل یافته و پتانسیل بیوستتیک، که در آن ظرفیت سنتیکی فرآیند هضم بی هوازی مشخص می شود (خوش بیان و همکاران، ۱۳۹۱). برای محاسبه پتانسیل تئوری تجزیه بیولوژیکی از مقدار COD پسماندهای مختلف استفاده شده و با استفاده از فاکتور ۴۱۰ لیتر متان بر کیلوگرم COD از بین رفته محاسبه می شود (Angelidaki, I and Sanders, W, 2004). پتانسیل بیوستتیک تئوری به وسیله مقدارهای ۳۵ لیتر متان بر کیلوگرم چربی در روز و ۴۲ لیتر متان بر کیلوگرم پروتئین در روز و ۲۷ لیتر متان بر کیلوگرم کربوهیدرات در روز (Neves, L et al, 2008). حداقل و حداکثر میزان این پارامترها توسط غلظت COD/N و غلظت آمونیوم^{۱۱} به نیتروژن و محدودیت های این سیستم از قبیل غلظت چربی، قلیائیت کل، جز مایع، COD/SO_4^{2-} و با فرض این که هضم پروتئین کامل انجام شود مشخص می شود. خلاصه روش برنامه نویسی خطی استفاده شده در این مطالعه به شکل زیر است: ۱- ورود محدودیت های پیشنهادی. ۲- محاسبه مقدار محدودیت های تئوری با توجه به خصوصیات سوبسترا. ۳- محاسبه اجزای هر پسماند برای تنظیم آمیختن، که دارای محدودیت های پیشنهادی و حداکثر کردن متان تولیدی است.

روش محاسبه راکتور ناپیوسته

از یک راکتور ناپیوسته ۶ لیتری که در دمای ۳۵ درجه سانتی گراد با دور همزن ۱۲۰ استفاده شده است. خوراک استفاده شده در این راکتور مخلوطی از پسماند ذرت، کاه و کود گاوداری است، این ۳ پسماند را با نسبت های مشخص باهم ترکیب کرده و ۳ مخلوط مختلف A، B و C را ساخته ایم ترکیب درصد این ۳ مخلوط همراه باخواص هر کدام به ترتیب در جداول شماره ۱، ۲ و ۳ آورده شده است.

⁹ Excel Solver

¹⁰ Restriction

¹¹ NH₄⁺

جدول ۱- ترکیب درصد A

مخلوط	محدودیت اصلی	محدودیت ورودی	درصد پسماند	پتانسیل تنوری
A	COD/N ۵۰ - ۱۰۰	۴۵/۳	کود گاوداری (۹۰)	۵۰
	NH ₄ ⁺ -N ۰/۲ - ۳/۵	.۳	پسماند ذرت (۰)	
	LIP ۰/۵ - ۸/۳	۶/۲	کاه (۱۰)	

جدول ۲- ترکیب درصد B

مخلوط	محدودیت اصلی	محدودیت ورودی	درصد پسماند	پتانسیل تنوری
B	COD/N ۵۰ - ۱۰۰	۹۸	کود گاوداری (۸۳)	۷۱
	NH ₄ ⁺ -N ۰/۲ - ۳/۵	۳/۳	پسماند ذرت (۰)	
	LIP ۰/۵ - ۱۷	۱۵	کاه (۱۷)	

جدول ۳- ترکیب درصد C

مخلوط	محدودیت اصلی	محدودیت ورودی	درصد پسماند	پتانسیل تنوری
c	COD/N ۵۰ - ۸۰	۸۶	کود گاوداری (۷۵)	۱۱۹
	NH ₄ ⁺ -N ۰/۲ - ۳/۵	۷/۵	پسماند ذرت (۸)	
	LIP ۰/۵ - ۲۱	۲۲/۳	کاه (۱۹)	

محاسبات

مقدار مول متان توسط رابطه گاز ایده آل از رابطه زیر محاسبه می شود [۱].

$$CH_4 \text{ mole} = (P_T X_{CH_4} V_{Gas}) / (R (T+273))$$

که در آن فشار کل، P_T ، XCH_4 درصد مولی متان، V_{Gas} حجم گاز، R ثابت گاز ایده آل $۳۶۴/۶۲$ میلی متر جیوه در میلی-گرم بر مول درجه کلون و T دمای راکتور ۳۵ درجه سانتی گراد است. نتایج بدست آمده از بکارگیری روش LP در این مقاله در جداول شماره ۱، ۲، ۳ و ۵ آورده شده است. با توجه به ترکیب درصد هر یک از پسماندها که در جدول شماره ۴ آمده ۳ ترکیب مختلف A ، B و C با خواص مشخص و اعمال محدودیت‌های موردنظر به وجود آمده‌اند. جداول شماره ۱، ۲ و ۳ سهم هر کدام از پسماندها در ترکیبات A ، B و C که توسط مدل برنامه‌ریزی خطی مدل LP را نشان می‌دهد و جدول شماره ۵ خواص مخلوط و میزان تجزیه بیولوژیکی برای هر کدام از ترکیبات را نشان می‌دهد.

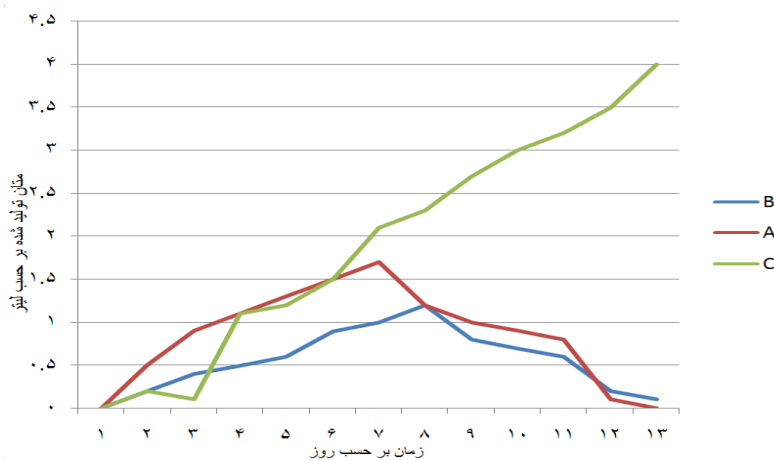
جدول ۴- ترکیب درصد پسماندها

کاه	پسماند ذرت	کود گاوداری	متغیر
۲۵/۲	۴۳	۹۱/۴	(%) جز مایع
---	۵/۸	۸/۲	PH
۹۲/۸	۲۱/۶	۳۳/۶	جز قابل حل (ms/cm)
۰/۲	۰/۷	۱/۱	دانسیته (Kg WW/L)
۱۲۰	۱/۳	۱۷/۵	TS (g TS/Kg WW)
۵۱/۱	.۱	۱۱/۹	VS (g SV/Kg WW)
۶/۹	۵۱/۹	۲۳/۹	COD (g O2/Kg WW)
۱۲۵	۴۴	۱۴/۳	COD حل شده (g O2/Kg WW)
۲۰۰	۵/۹	۸/۹	خصلت قلیایی (g CaCO3/L)
۰/۳	۰/۲	۰/۳	کلراید (g/kg WW)
---	---	۰/۰۵	سولفات (g/kg WW)
۵۵/۸	۶/۲	۲/۸	پروتئین (g Pr./Kg WW)
۲۵/۳	۲۲/۳	۲/۸	چربی (g Lip./Kg WW)
۶۰	۵۴۸/۴	۷/۹	کربوهیدرات (g Carb./Kg WW)
۷۹/۴	۵۱۱	۸/۹	COD/N ratio

جدول ۵- میزان تجزیه بیولوژیکی برای هر ترکیب بدست آمده از روش (LP)

ترکیب	مقدار تئوری متان - COD (گرم بر لیتر)	مقدار تئوری تولید متان لیتر متان بر کیلوگرم COD	مقدار تئوری تولید متان لیتر متان بر کیلوگرم WW
A	۵/۲	۵۱۲	۶۱
B	۷/۳	۴۱۰	۸۱
C	۶/۹	۴۱۰	۱۱۵

در مخلوط A محدودیت حداکثر غلظت چربی که ۴ و ۹ گرم بر لیتر است، که حداکثر متان تولید شده را محدود می‌کند. مخلوط B با افزایش محدودیت غلظت چربی تهیه شده است، بنابراین میزان تجزیه پذیری بالاتری نسبت به ترکیب A دارد. در مخلوط سوم C محدودیت‌های غلظت چربی بیشتر افزایش یافته و به ۲۱ گرم بر لیتر رسیده است. در (شکل ۲) تولید متان بر اساس تجزیه کل سوبسترای مصرفی آورده شده است.



شکل ۲- متان تولید شده بر حسب تجزیه سوبسترا CH₄ - COD (g/l)

و در (شکل ۳) تولید متان، بر اساس تجزیه کل سوبسترای مصرفی که توسط روش برنامه نویسی خطی بهینه شده آورده شده است.

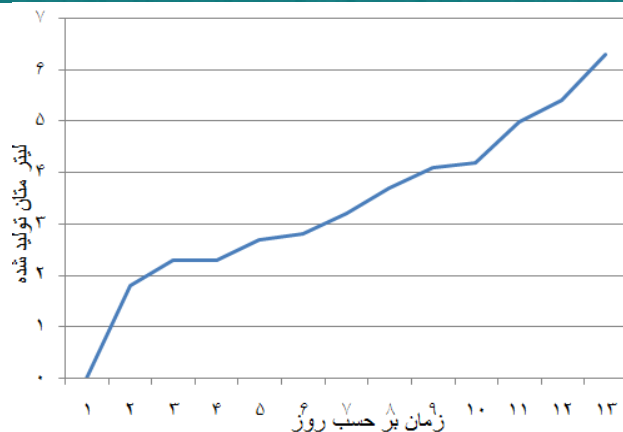
4th

International Conference on
Agricultural Sciences
Medicinal Plants and
Traditional Medicine



COMSTEC Inter-Islamic Network on Virtual Universities
KOSAR UNIVERSITY

September 20, 2021 Tbilisi - Georgia



شکل ۳- متان تولید شده با روش برنامه نویسی خطی بر حسب تجزیه سوبسترا CH_4 - COD (g/l)

نتیجه گیری

برنامه نویسی خطی LP یک روش مفید و همچنین با کاربرد آسان برای محاسبه متان تولیدی در هضم بی هوازی خوراک-های مختلف است.

درصد مواد آلی، نوع خوراک ورودی و سازش ماده تلقیح می توانند بر روی تولید متان و تجزیه سوبسترا تاثیر گذارند.

ترکیب درصد پیشنهادی پسماند پهن گاوی و پسماند ذرت و کاه برای رسیدن به بهترین خوراک باید حدود ۷۲٪ کود گاوداری و ۱۷٪ پسماند ذرت و ۱۱٪ کاه باشد.



منابع

۱. خوش‌بیان، احسان؛ قهرمانی، حسین؛ علی‌آبادی، مجید؛ یغمایی، سهیلا؛ بهینه‌سازی فرآیند هضم بی‌هوازی پسماند جامد با روش برنامه‌نویسی خطی، مجموعه مقالات اولین همایش ملی کاربرد سیستم‌های هوشمند، دانشگاه آزاد واحد قوچان، قوچان، ۱۴-۱۵ اسفند ماه ۱۳۹۱.
۲. سازمان انرژی‌های نو ایران، (۱۳۸۸): «تولید انرژی و کود از فضولات دامی، فرصت‌های جدید»، وزارت جهاد کشاورزی، سازمان تحقیقات، آموزش و ترویج.
3. Murto, M., Björnsson, L., Mattiasson, B., 2004. Impact of food industrial waste on anaerobic co-digestion of sewage sludge and pig manure. *J. Environ. Manage.* 70, 101–107.
4. Hartmann, H., Angelidaki, I., Arhing, B.K., 2003. Co-digestion of the organic fraction of municipal waste with other waste types. In: Mata-Alvarez, J. (Ed.), *Biomethanization of the Organic Fraction of Municipal Solid Wastes*. IWA Publishing, UK.
5. Burton, C., Turner, C., 2003. *Manure Management*. Silsoe Research Institute. pp281–282.
6. Chen, Y., Cheng, J.J., Creamer, K.S., 2008. Inhibition of anaerobic digestion process: a review. *Bioresour. Technol.* 99, 4044–4064.
7. Mshandete, A., Kivaisi, A., Rubindamayugi, M., Mattiasson, B., 2004. Anaerobic batch co-digestion of sisal pulp and fish wastes. *Bioresour. Technol.* 95, 19–24.
8. Hansen, K.H., Angelidaki, I., Ahring, B.K., 1998. Anaerobic digestion of swine manure: inhibition by ammonia. *Water Res.* 38, 5–12.
9. Angelidaki, I., Ahring, B., 1993. Thermophilic anaerobic digestion of livestock waste: effect of ammonia. *Appl. Microbiol. Biotechnol.* 38, 560–564.
10. Cuetos, M.J., Gómez, X., Otero, M., Morán, A., 2008. Anaerobic digestion of solid slaughterhouse waste (SHW) at laboratory scale: influence of co-digestion with the organic fraction of municipal solid waste (OFMSW). *J. Biochem. Eng.* 40, 99–106.
11. Gelegenis, J., Georgakakis, D., Angelidaki, I., Christopoulou, N., Goumenaki, M., 2007b. Optimization of biogas production from olive-oil mill wastewater, by codigesting with diluted poultry-manure. *Appl. Energy* 84, 646–663.
12. Maya-Altamira, L., Baun, A., Angelidaki, I., Schmidt, J.E., 2008. Influence of wastewater characteristics on methane potential in food-processing industry wastewaters. *Water Res.* 42, 2195–2203.
13. Neves, L., Gonçalo, R., Oliveira, R., Alves, M.M., 2008. Influence of composition on the biomethanation potential of restaurant waste at mesophilic temperatures. *Waste Manage.* 28, 965–972.
14. Shanmugam, P., Horan, N.J., 2009. Simple and rapid methods to evaluate methane potential and biomass yield for a range of mixed solid wastes. *Bioresour. Technol.* 100, 471–474.
15. Angelidaki, I., Sanders, W., 2004. Assessment of the anaerobic biodegradability of macropollutants. *Rev. Environ. Sci. Bio/Technol.* 3, 117–129.
16. Zhang, Ruihong, Jenkins, Bryan M., Williams, Robert B. (2008); «Current-Anaerobic-Digestion Technologies Used for Treatment of Municipal Organic Solid Waste», California Integrated Waste Management Board, California Environmental Protection Agency.