

Fed-batch mezofilní anaerobní digesce organické (podsítné) frakce tuhého komunálního odpadu

Jiří Rusín, Kateřina Kašáková, Kateřina Chamrádová

VSB - Technical University of Ostrava, The Institute of Environmental Technology,

17. listopadu 15/2172, Ostrava - Poruba, 708 33, Czech Republic

E-mail: jiri.rusin@vsb.cz, katerina.kasakova@vsb.cz, katerina.chamradova@vsb.cz

Souhrn

Převedena byla jednoduchá zkuška produkce bioplynu z organické (podsítné) frakce tuhého komunálního odpadu (TKO) při vysokém obsahu dusíku. Vzorek podsítné frakce TKO byl podroběn mezofilní anaerobní digestii v rotačním bioreaktoru INFORS HT-Terrafors IS s členem tlakovním odpadu a bez chemického odvodu digestátu. Vzorek obsahoval zejména plasty, papír, vlákna a prach z vysávače, stěny skla a keramiky, písek, drobné kameny atd., a prakticky žádné větší částice potvrzené běžné biomasy. Obsah celkové dusíkové vzdálosti vzorku byl 7,7 % hm., na což 25 % hm., ale ani po dohledatelném nevýplňení neutralizační kapacity se neprovoz dostihl výše 35 % methanu vodního pro provoz aplikaci. Vzorek podsítné frakce TKO produkoval po dobu 50 dní zkušky průměrně 0,099 m³/kg⁻¹ bioplynu o obsahu methanu 39 % obj. Anaerobní zpracování bylo ekonomicky schikané pouze v případě kontinentace a hodnotnějšími biopodády.

Vstupní surovina

Vzorek podsítné frakce tuhého komunálního odpadu byl dovezén v lednu 2014 z polské firmy MIKI RECYKLING sp. z o.o., Krakow. Jde o jedenáctováedenáctový vzorek o hmotnosti 30 kg podsítné frakce získané mechanickým trháním (MS-OFMSV) přes alfo 60 mm a následně přes žemelky až 40 x 40 mm, obousměrně zjemněna plasty, papír, vlákna a prach z vysávače, stěny skla a keramiky, písek, drobné kameny atd. Ve vzorku nebyly viditelné žádné rozlišitelné částice potravních biopodád nbo želené živiny.

Vzorek byl převezen v černém plastovém pytli a v laboratorii přešpený do PE nádoby o objemu 0,03 m³ až 25 mm výškou. Vzorek byl upevněn uhlíkovým teplofórem 19 až 22 °C. Pro účely fyzikálního modelování anaerobní digestie byl vzorek použit v původním stavu. Pro účely analýz byl negativ připraven laboratorní vzorek měřen na silném mylu TESTCHEM LMN-180. Analytický vzorek byl připraven následným měřením materiálu zdrojovým mýkáním IKA Tube Mill Control a ponechán v mleti násobce na vzdálosti vytáčení z digestátu.

Analýzy

Sjedná hmotnost vzorku byla orientační měřena přímo v zásobní nádobě 0,03 m³. Ve vodním výtahu vzorku byla zjištěna hodnota pH dle normy ČSN EN 15933. Vzorek byl termogravimetricky analyzován LECO TGA 701 analyzátorem na obsah celkové dusíkové (TS, 105 °C do konstantní hmotnosti, ČSN EN 15934) a ztrátu žilninné sušiny (VS, 550 °C do konstantní hmotnosti, ČSN EN 15935). Obsah pravé C.H.N.S by stanoven analyzátorem LECO TruSpec CHN-S G2B. Společné řešení vzorku bylo dle normy ČSN EN 14918 stanoven potenciometrickým izoperibolickým kalometrem LECO AC 600. Obsah celkového tuku žilninné sušiny vzorku byl měřen termickým analyzátorem LECO TOC ROB12 s iC detektorem dle normy ČSN EN 13137. Pomer org. kyselin a anorg. uhličitanů byl ověřen ruční titrací na vzorku tekutiny vytáčené z digestátu.

Laboratorní model

Mezofilní anaerobní digestie byla vedená v laboratorním bioreaktoru INFORS HT-Terrafors IS, jehož reakční prostor tvoří tlaková nádoba hranu bubnu a ovlivňatelným výtokem, rotačním kolem své osy (viz obr. 1).



Obr. 1 Rotacní bubnový bioreaktor Terrafors IS



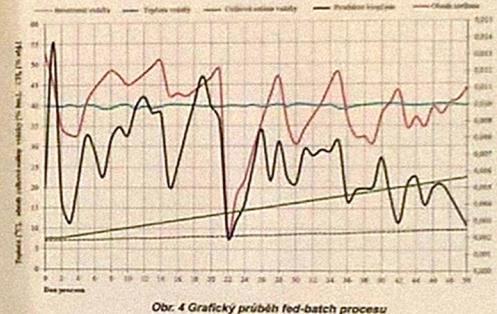
Obr. 2 Podstínová frakce (vlevo) a digestát (vpravo)



Obr. 3 Digestát v reaktoru

Tabulka 1 Parametry podsítné frakce

Původní vzorek (objemem cca 40 mm)	
celková hmotnost	30 kg
vzorek hmotnost	140 kg
obsah celkové dusíkové	2,2 kg
obsah žilninné sušiny	10,4 kg
obsah celkového tuku	0,047 kg
při vysávání výtok	4,1
intenzita výtoku meziročně dle Bialostelské a Rutherfordové [7] Y=0,403 x ^{0,12} kg ⁻¹	
Laboratorní výsledek hmotnosti, měřenosti	
obsah celkové dusíkové	2,2 kg
ztrata žilninné sušiny	22,05 ± 0,03 %
ztrata žilninné sušiny (T, 550 °C)	54,92 %
celkový uhlík (C, 25 °C)	65 %
celkový uhlík (TOC, 100 °C)	95,90 %
ztrata žilninné sušiny	1,22 %
procentuální hmotnost VS	77,05 %
ztrata žilninné sušiny (C, 550 °C)	77,05 %
ztrata žilninné sušiny (TOC, 100 °C)	95,90 %
ztrata žilninné sušiny (C, 25 °C)	95,90 %
ztrata žilninné sušiny (TOC, 100 °C)	95,90 %
ztrata žilninné sušiny (C, 550 °C)	95,90 %
ztrata žilninné sušiny (TOC, 100 °C)	95,90 %



Tabulka 2 Procesní parametry fed-batch digestie

Doba zkušek	Průměrné parametry denní dávky vstupní směsi (bloodpadu)										Parametry digestátu									
	T	m ₀	P ₀	V ₀	Z	HRT	fH	TS	VS	V _{0,95}	t	pH	T	VS	V _{0,95}					
50	kg d ⁻¹	kg s ⁻¹	kg m ⁻³	m ³	kg s ⁻¹ m ⁻³ d ⁻¹	kg s ⁻¹	187	4,5	76,95	63,9	\$1,0	40,0	7,5	13,8	12,0	B1,5				
Produkce bioplynu																				
B _{0,95}	m ₀ d ⁻¹	m ₀ d ⁻¹	B _{0,95}	B _{0,95}	B _{0,95}	B _{0,95}	B _{0,95}	B _{0,95}	B _{0,95}	B _{0,95}	39	2,6	0,039	0,050	0,061	0,31	0,0002			

Vzorky

m₀ = hmotnost denní dávky vstupní směsi

V₀ = orientační objem denní dávky vstupní směsi

HRT = primární hydraulická doba zdržení biomasy v bioreaktoru

B_{0,95} = primární denní produkcí bioplynu (obdobně pro methan M₀)

B_{0,95} = malá produkce bioplynu vstupní směsi (zpravidla 20-30 % vstupní směsi)

B_{0,95} = produkce bioplynu vystavěná k předpokládaného objemu výrobky

B_{0,95} = primární intenzita produkce bioplynu vstavěná k hmotnosti denní dávky vstupní směsi

B_{0,95} = orientační intenzita produkce bioplynu vstavěná k hmotnosti denní dávky vstupní směsi

B_{0,95} = měrná produkce bioplynu za vstupní směsi

B_{0,95} = měrná produkce bioplynu z TS vstupní směsi

B_{0,95} = primární intenzita produkce bioplynu vstavěná k hmotnosti denní dávky vstupní směsi

Denní produkce bioplynu se pohybovala nejčastěji mezi 0,003 až 0,013 m³ (viz obrázek 4). K této hodnotě byla nutno v pracovních dnech přidat konstantu 0,0005 m³, která zohledňuje souběžný výrobek bioplynu zatímco (0,0004 m³) a odhadovaný činik bioplynu při díváním substrátu (0,001 m³). Produkce bioplynu měla s produkci se dobovou procesu nad 35 dní klesající tendenci, což přitomne více stářím vstupního vzorku odpadu v zásobním množství, než akumulaci inhibujících látek v reaktoru. Lze říci, že v průběhu pracovního dne produkce spíše mírně narážala, což umožnilo rostoucí zařazení pozvolně měřitelných množství. Během vikendu bez dívání vstupního výrobku byla rychlejší produkce bioplynu rychlejší. Zvýšení zařazení hmotnosti denních dávek odpadu nad 0,1 kg (1,4 % počáteční hmotnosti vzorky) bylo nepřesného potřebou rotace bioreaktoru. Nitkou obsah CH₄ byl již způsoben značně zvýšený pH (60 %), a bylo také potřeba zlepšit výkon vstupního mylu. Během vikendu bez dívání vstupního výrobku bylo zlepšeno množství vstupního výrobku, aby se do určité míry s počátečním rozvojem methanogenické kultury vlivem toxických látek. Vzhledem k finančním omezením však bylo možno tyto předpoklady dokázat analytickými rozborami. Pro provozu procesu je potřeba mít Fed-batch proces doporučit (semi)kontinuální proces, ale předně by při něm měla být uplatněna kódigese podstínové frakce s biopodády bohatšími na dusík pro zlepšení výroby.

Průměrná produkce bioplynu z podstínové frakce činila 0,099 m³ kg⁻¹ při průměrném obsahu methanu 39 %. Průměrný obsah sulfuru 10 výzkumu byl značně amonikální, ale subjektivně méně obtížlivý, než zpach eurový odpadu.

Závěr

Padesátidenní zkouška fed-batch mezofilní anaerobní digestie podstínové frakce získané mechanickou separací tuhého komunálního odpadu byla prokázaná možnost produkce bioplynu při obsahu celkové sušiny vzdály v reaktoru 8 – 22 %. Pro provozní zařazení doporučujeme místo fed-batch procesu semikontinuální proces, ale v každém případě je nutné počítat s produkci bioplynu nepřesahující 0,1 m³ kg⁻¹ a s relativně nízkým obsahem methanu v bioplynu, do 50 % obj. Evidujete proces vždy předešlým kódigese s dusíkem bohatšími biopodády – předně se stájovými hnojivy, a s rostlinnou biomasy typu siláž apod. Konstrukce bioreaktoru pro suchý proces musí odolávat vysoké abrazivní podstínové frakce, namotávané umělých výkrovů kovových drátků apod. a měla by využívat systém michání celého objemu výrobky.

Literatura

- [1] De Baere, L.: Anaerobic digestion of solid waste: state-of-the-art. Water Science and Technology, vol 41(3), 2000, pp. 283-290.
- [2] Khalid, A., Arshad, M., Anjum, M., Mahmood, T., Dawson, L.: The anaerobic digestion of solid organic waste. Waste Management, vol 31, 2011, pp 1737-1744.
- [3] Niella, A., Cano, R., Vivot, M., Fernández, E., Fdz-Polanco, M.: Anaerobic digestion modeling of the main components of organic fraction of municipal solid waste. Process Safety and Environmental Protection, vol 94, 2015, pp 180-187.
- [4] Dhar, H., Kumar, P., Kumar, S., Mukherjee, S., Vaidya, A. N.: Effect of organic loading rate during anaerobic digestion of municipal solid waste. Biosource Technology, in Press December 2015.
- [5] De Baere, L., Matthiessens, B.: Anaerobic digestion of MSW in Europe, 2010 update and trends. Biocycle, February 2010, pp. 24-26.
- [6] Buswell, A. M., Mueller, H. F.: Mechanism of Methane Fermentation, Ind. Eng. Chem. 1952, 44 (3), pp. 550-552.
- [7] Richards, R.J., Cummings, R.J., White, T.E., Jewell W.J. (1991) Methods for kinetic analysis of methane Fermentation in high-solids biomass digesters. Biomass and Bioenergy 1 (2), pp. 65-73.

Poděkování

Příběžná výzkum v rámci projektu Ministerstva školství, mládeže a tělovýchovy v rámci soutěžového podpořeného programu „Národní program udržitelného rozvoje“, projekty LO1208, Teoretické aspekty energetického zpracování odpadů a ochrany prostředí před negativními dopady“ (2014-2018). Výzkum posloužil také v projektu TA ČR EPISON TH01030513 „Výzkum synteticko-ukurální (synthetic) anaerobní digestie organické frakce směsiho komunálního odpadu a destilace biopodády a výroby (semikontinuálně pracující) kompostérů bezplynovými“ (2015-2017).