

راه اندازی راکتور بی هوازی با بستر لجن و جریان رو به بالا برای تصفیه فاضلابهای صنعتی

دکتر علیرضا مصداقی نیا^۱، دکتر کاظم ندافی^۲، دکتر محمود شریعتی^۱،
دکتر حسین گنجی دوست^۲

واژه های کلیدی: تصفیه فاضلاب صنعتی ، تصفیه بی هوازی ، راکتور بی هوازی با بستر لجن ، تشکیل گرانول بی هوازی

چکیده

باتوجه به کاربرد روزافزون راکتورهای بی هوازی با بستر لجن و جریان رو به بالا UASB در تصفیه فاضلاب های صنعتی و مشکلات مربوط به راه اندازی این راکتورها، در این مطالعه راه اندازی راکتور UASB در مقیاس پایلوت و دمای کمتر از 20°C ، مورد بررسی قرار گرفت و برای مایه زنی راکتور از لجن سپتیک تانک و فضولات گاوی استفاده شد. راکتور مورد استفاده دارای ارتفاع کل ۲۷۰ سانتیمتر و ارتفاع مفید ۲۴۰ سانتیمتر بوده و قطر آن در قسمت پائین ۲۰ سانتیمتر و در قسمت بالا ۴۰ سانتیمتر بود و در ۵ نقطه با فواصل ۳۲ سانتیمتر شیرهایی برای نمونه برداری در نظر گرفته شده بود. در این مطالعه بار حجمی راکتور بصورت پله ای افزایش داده شد و پس از گذشت ۱۵۵ روز از شروع مطالعه گرانول هائی با اندازه ۲/۵ - ۲ میلی متر در راکتور مشاهده شد و پس از گذشت ۲۱۵ روز میزان حذف در راکتور به $4/62 \text{ Kg COD/m}^3\text{-d}$ رسید. بر اساس نتایج بدست آمده بیش از ۹۸٪ از COD محلول حذف شده در ۱۶۰ سانتیمتری پائین راکتور حذف شده است .

۱- گروه بهداشت محیط دانشکده بهداشت ، دانشگاه علوم پزشکی و خدمات بهداشتی درمانی تهران ، صندوق پستی ۶۴۴۶-۱۴۱۵۵

۲- گروه بهداشت محیط دانشگاه تربیت مدرس ، تهران ، صندوق پستی ۴۸۲۸-۱۴۱۵۵

۳- گروه مهندسی محیط زیست ، دانشگاه تربیت مدرس ، تهران ، صندوق پستی ۴۸۲۸-۱۴۱۵۵

سرآغاز

بطور کلی تصفیه فاضلابها و بویژه تصفیه فاضلابهای صنعتی از مسائل مهمی می باشند که بیشتر کشورها بخصوص کشورهای درحال توسعه با آن مواجه هستند.

بدلیل مشکلات اقتصادی و افزایش روزافزون هزینه های تصفیه فاضلاب اکثر این طرح ها نیازمند زمان بسیار طولانی برای اجرایی باشند. از این رهگذر خطرات و آسیب های جبران ناپذیری به محیط زیست وارد می گردد. به همین جهت تکنولوژی مناسب که با توجه به شرایط اقتصادی، اجتماعی، فرهنگی و توانائی های فنی جامعه انتخاب شده باشد نقش بسیار حیاتی و مهمی را ایفاء می کند (۲).

روی آوردن به تکنولوژی مناسب برای تصفیه فاضلاب که برای مایک ضرورت است به معنی نادیده گرفتن و فداکردن نیازهای کیفی نیست بلکه به معنی انتخاب روش و تکنولوژی بر مبنای امکانات و شرایط واقعی جامعه است. درحال حاضر صنایع متعددی درکشورها وجود دارند که فاضلاب آنها دارای COD بالائی هستند. این فاضلابها بدلیل عدم توسعه تکنولوژی بیهوازی درکشور به روش هوازی و عمدتاً لجن فعال تصفیه می شوند که این عمل مستلزم هزینه سرمایه گذاری و بهره برداری بالاتر و انرژی مصرفی قابل توجه می باشد.

روشهای تصفیه بیهوازی فاضلاب بویژه روشهای با بار زیاد^۱ که امروزه مورد توجه قرار گرفته اند می توانند راهگشای بسیاری از مشکلات موجود در زمینه تصفیه فاضلاب صنعتی درکشورما باشند (۶). از بین روشهای تصفیه بابار زیاد، روش بیهوازی بایسترلجن و جریان روبه بالا از جایگاه ویژه ای برخوردار است. درارتباط با راکتورهای^۱ UASB مرحله راه اندازی بیش از هر موضوع دیگری توجه محققین را بخود جلب کرده است (۴). دراروپا، امریکا، کانادا و هند که تعداد زیادی راکتور UASB درحال کار وجود دارد، راه اندازی راکتورهای جدید از سهولت ویژه ای برخوردار است زیرا می توان به راحتی از گرانول های راکتورهای موجود برای راه اندازی راکتورهای جدید استفاده نمود، ولی در بعضی از کشورهای واز جمله درکشور ماکه از اینگونه سیستم ها استفاده نشده است موضوع راه اندازی و تشکیل گرانول از لجن غیر گرانوله از اهمیت خاصی برخوردار می باشد.

این مطالعه که درنوع خود اولین مطالعه درکشوردر زمینه راه اندازی راکتورهای UASB است می تواند سرآغاز و راهگشای مطالعات گسترده بعدی در این زمینه باشد و نتایج بدست آمده از این تحقیق می تواند برای حل مشکلات تصفیه فاضلاب بعضی از صنایع کشور مورد استفاده قرار گیرد.

1- High Rate Anaerobic Treatment

2- Upflow Anaerobic Sludge Blanket

اهداف اصلی این مطالعه عبارتند از:

- ۱- بررسی امکان تشکیل گرانول از لجن غیرگرانوله
- ۲- بررسی چگونگی کنترل و پایش راکتور UASB برای تشکیل گرانول
- ۳- بررسی تعیین مدت زمان لازم برای تشکیل گرانول در دمای کمتر از 20°C

نمونه گیری و روش بررسی

در این مطالعه از فاضلاب مصنوعی تهیه شده از گلوکز استفاده بعمل آمد. برای این منظور ابتداء فاضلاب غلیظی با COD، 20000 میلی گرم در لیتر که دارای ماکرونوترینت های لازم بود تهیه و بسته به غلظت مورد نیاز در هر مرحله مطالعه با آب شیر کلرزدائی شده، فاضلاب مورد نظر تهیه گردید.

راکتور مورد استفاده در این مطالعه دارای حجم مفید 100 لیتر بود که از جنس آهن گالوانیزه ساخته شده و به حالت ایستاده مورداستفاده قرار گرفت. ابعاد و مشخصات این راکتور در نگاره های شماره ۱ و ۲ آمده است.

در زمینه طراحی راکتور ملاحظات زیر در نظر گرفته شده است:

الف - اختصاص 20% ارتفاع مفید راکتور به بخش جداسازی جامد - مایع - گاز

ب - سرعت رو به بالا در شرایط بهره برداری معادل 0.3 متر در ساعت

ج - تعبیه شیر نمونه برداری در ارتفاعات مختلف راکتور

برای تلقیح راکتور از لجن سپتیک تانک و فضولات گاوی استفاده بعمل آمد. برای این منظور 25 لیتر از لجن سپتیک تانک و حدود 4 کیلوگرم فضولات گاوی در 50 لیتر فاضلاب مصنوعی تهیه شده از گلوکز با COD معادل 2000 mg/l ریخته شد و بمدت یکساعت مخلوط گردید، سپس مخلوط از یک صافی پارچه ای که قطر سوراخ های آن حدود یک میلی بود عبور داده شد و از مایع صاف شده برای رقیق سازی 25 لیتر لجن سپتیک تانک استفاده بعمل آمد. به این ترتیب حدود 75 لیتر لجن برای مایه زنی راکتور فراهم گردید.

مشخصات این لجن به شرح زیر بود:

$$\text{MLSS} = 18600 \text{ mg/l}$$

$$\text{MLVSS} = 12300 \text{ mg/l}$$

$$\frac{\text{MLVSS}}{\text{MLSS}} = 0.66$$

لجن تهیه شده بوسیله پمپ به راکتور تزریق گردیده و باقیمانده حجم راکتور با فاضلاب مصنوعی تهیه شده از گلوکز با COD معادل 2000 میلی گرم در لیتر پر شده و برای افزایش

خاصیت متان زائی لجن ، راکتور بمدت ۲۰ روز بدون ورودی دیگری نگهداری گردید. محل نصب راکتور وانجام مطالعه ، آزمایشگاه و کارگاه آب و فاضلاب دانشکده بهداشت دانشگاه علوم پزشکی یزد بوده و مطالعه در دمای موجود در آزمایشگاه و کارگاه انجام شده است .

باتوجه به لزوم وجود قلیائیت کافی درسیستم های بی هوازی برای جلوگیری از کاهش PH ، قلیائیت فاضلاب موجود در راکتور در این مرحله ۲۱۸۰ میلی گرم درلیتر بحسب CaCO_3 تنظیم گردید (۷).

پس از گذشت ۲۰ روز تغذیه مداوم راکتور بادی ۹/۶ لیتر در ساعت و با COD معادل ۱۰۰۰ میلی گرم درلیتر آغاز گردید و جهت جلوگیری از تجمع اسیدهای چرب افزایش بار ورودی به راکتور به آرامی وبصورت پله ای افزایش یافت (۵ و ۶) . نگاره شماره ۳ تغییرات بار ورودی به راکتور را نشان میدهد.

در مراحل مختلف راه اندازی و کارپایلووت در مجموع از ۷ محل نمونه برداری بعمل آمد که روی نگاره شماره ۱ باعلامت * مشخص شده اند.

آزمایش های اصلی انجام شده بر روی نمونه ها عبارتند از :

قلیائیت ، SCOD ، COD ، TSS ، VSS ، PH .

روش انجام آزمایش در تمام موارد براساس روش های ذکر شده در کتاب روشهای استاندارد آزمایشات آب و فاضلاب بوده است (۱).

یافته ها و گفتگو و بهره گیری پایانی

نتایج این تحقیق نشان می دهد که :

۱- می توان باکمک لجن غیرگرانوله (لجن سپتیک تانک و فضولات گاوی) لجن گرانوله را ایجاد کرد و باگذشت ۵ تا ۶ ماه گرانول هائی با قطر ۲/۵-۲ و وزن مخصوص ۱/۰۴۵ بدست آورد، به شرط اینکه پایش راکتور بخوبی انجام شود، و بار حجمی به تناسب عملکرد راکتور افزایش داده شود.

۲- انتخاب لجن با غلظت بالای MLSS برای راکتور حائز اهمیت است . لجن استفاده شده در راه اندازی سیستم دارای MLSS با غلظت ۱۸۶۰۰ میلی گرم درلیتر و MLVSS با غلظت ۱۲۳۰۰ میلی گرم درلیتر و $\frac{MLVSS}{MLSS} = 0/66$ بود. همانگونه که در نگاره شماره ۴ آمده است ، غلظت MLVSS در راکتور به تدریج افزایش یافته است و از 12300 mg/l پس از گذشت ۱۵۵ روز به

حدود 33000 mg/l رسیده است ولی با گذشت زمان بیشتر افزایش چشمگیری در آن ایجاد نشده است. علت این امر، مشخصات هیدرودینامیکی راکتور می باشد که باتغییر روش تغذیه راکتور و استفاده از روشهای هیدرولیکی مناسب تر و طراحی و اجری جداکننده، جامد - مایع و گاز به صورت دقیق تر می توان افزایش بیشتری در غلظت MLVSS درون راکتور ایجاد نمود. ۳- نسبت MLVSS/MLSS نیز باگذشت زمان روند افزایشی داشته و همچنین این نسبت با افزایش ارتفاع افزایش داشته است، این موضوع نشان می دهد که نسبت MLVSS/MLSS در لجن قسمت های پائین راکتور کمتر و در نتیجه بخش معدنی لجن بالاتر است. بنابراین می توان نتیجه گرفت که تخلیه لجن از بخش های پائین راکتور مناسب تر است (نگاره شماره ۵).

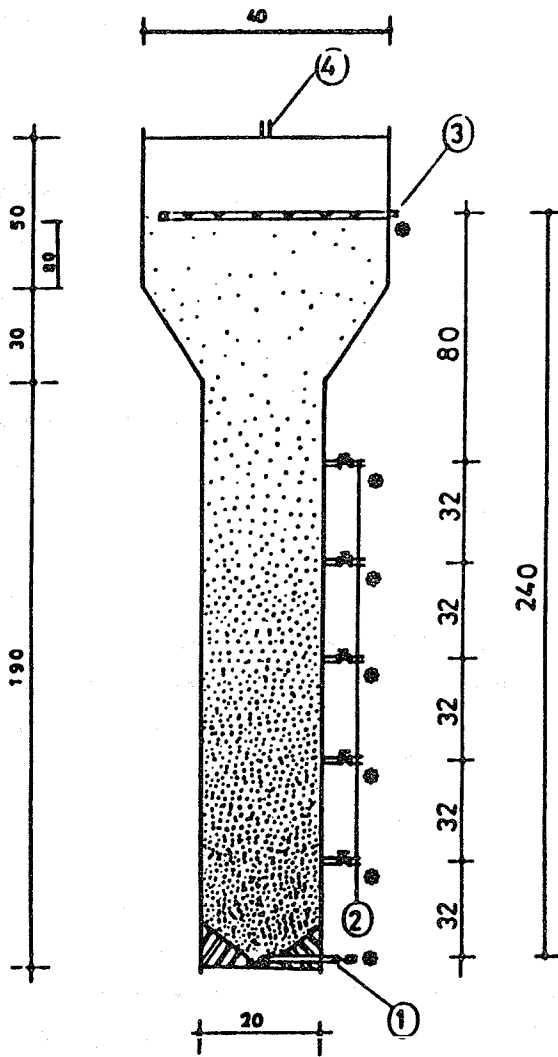
۴- نتایج آزمایش انجام شده نشان می دهد که غلظت SCOD خروجی با افزایش ارتفاع تا 160 cm کاهش می یابد، ولی بیشترین کاهش در غلظت SCOD خروجی در قسمت های پائین راکتور انجام می شود. نقش ارتفاع در کاهش SCOD در نگاره ۶ آمده است.

۵- تقریباً بیش از ۹۸٪ از SCOD حذف شده در 160 سانتیمتر ابتدائی راکتور حذف می شود (نگاره شماره ۶).

۶- میزان حذف COD در راکتور مورد مطالعه پس از گذشت ۲۱۵ روز به $4/67 \text{ Kg COD/m}^3 \cdot \text{d}$ رسید. این میزان حذف با COD ورودی با غلظت متوسط 3029 میلی گرم در لیتر حاصل گردید. این میزان حذف با یافته های دیگر محققین که رسیدن به این میزان حذف را نشانه راه اندازی راکتور در شرایط مزوفیلیک می دانند مطابقت دارد (۴).

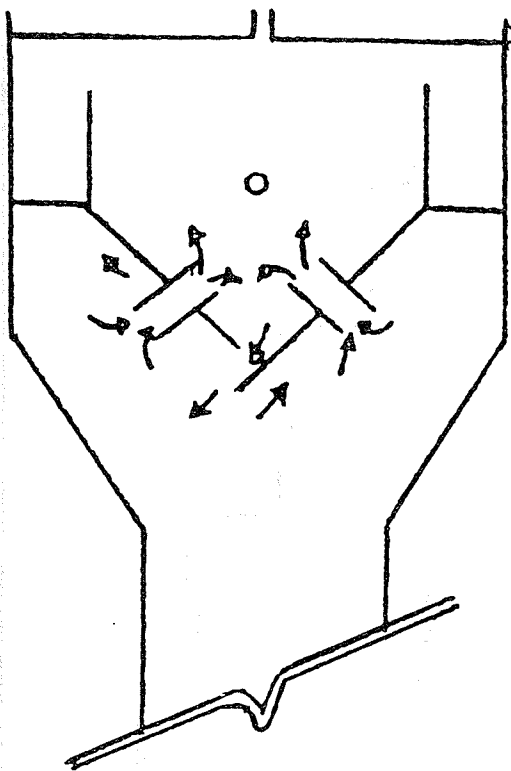
۷- میانگین دمای فاضلاب درون راکتور در این مطالعه، $19/17^\circ \text{C}$ بود.

باتوجه به نتایج بدست آمده از این مطالعه و مزایای بسیار زیادی که کاربرد راکتورهای UASB در تصفیه فاضلاب های صنعتی دارند و بیایادآوری این نکته که در حال حاضر تنها محدودیت کاربرد این سیستم ها در کشور ما راه اندازی نسبتاً دشوار و عدم آشنائی متخصصین با این سیستم ها می باشد. نتایج این تحقیق می تواند کمک موثری در رفع این محدودیت ها بنماید. بررسی های انجام شده توسط محققین نشان می دهد که گرانول های تشکیل شده با استفاده از یک سوبسترا می تواند برای تصفیه فاضلاب بعضی از فاضلاب های صنعتی بکار رود بدون اینکه منجر به ازهم پاشیدگی گرانول ها شود. بنابراین با انجام این تحقیق می توان گفت که از این پس امکان راه اندازی و بهره برداری از این سیستم ها در کشور ما بوجود آمده است.

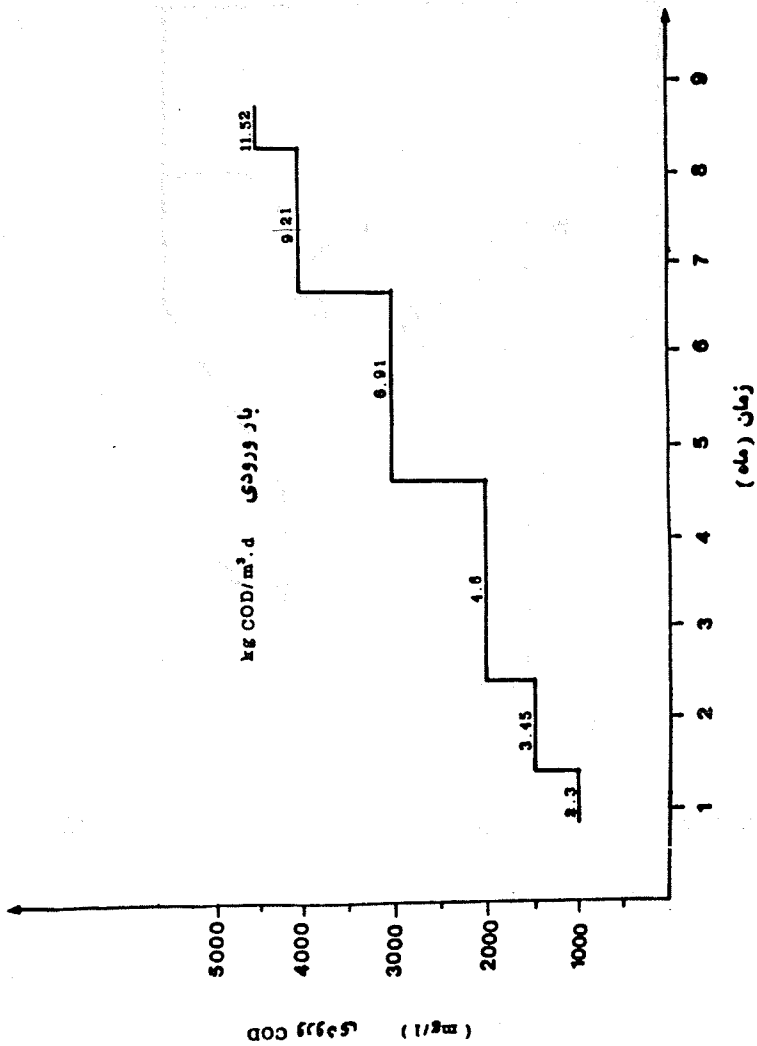


- ۱- ورودی
- ۲- شیرهای نمونه برداری
- ۳- خروجی
- ۴- محل خروج گاز

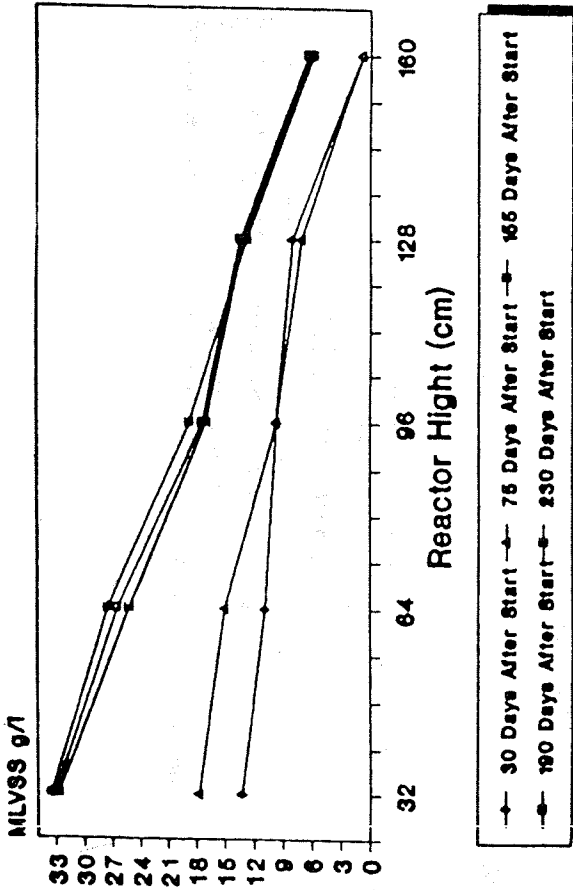
نگاره ۱ - ابعاد و مشخصات ساختمانی راکتور UASB باحجم مفید ۱۰۰ لیتر
(ابعاد برحسب سانتیمتر است)



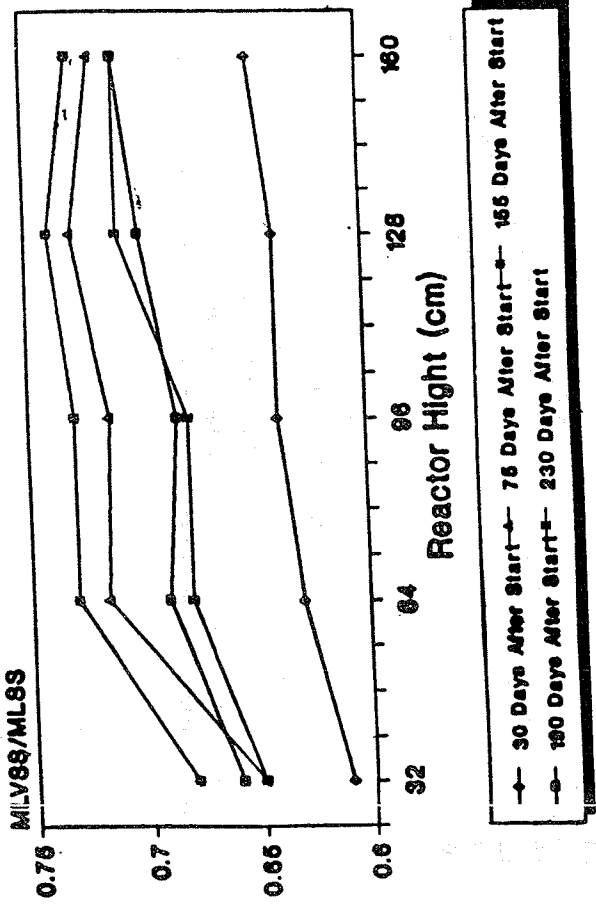
نگاره ۲ - جزئیات ساختمانی جداکننده جامد - مایع - گاز در قسمت بالای راکتور
UASB



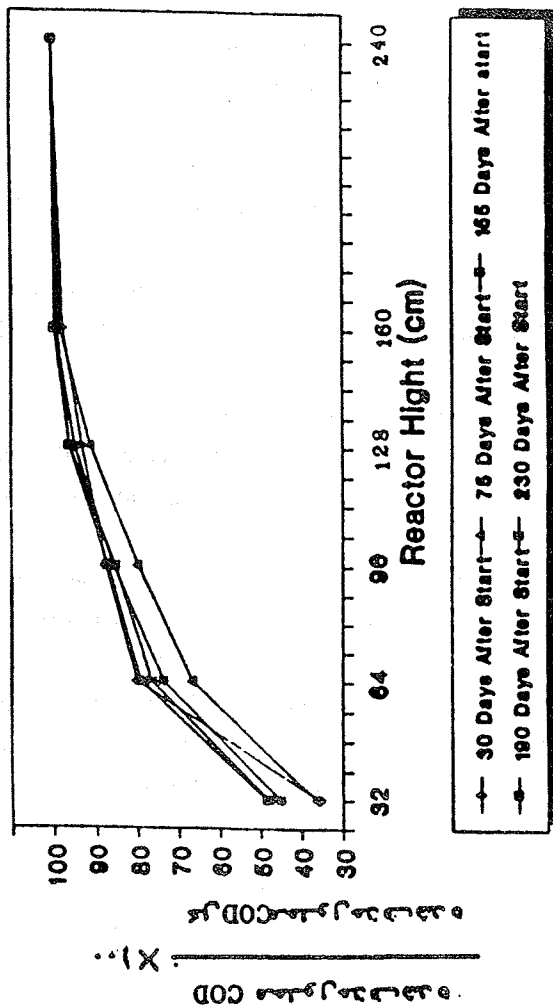
نکاره ۳ - افزایش بارورودی به راکتور در نتیجه تغییر خلالت COD



نگاره ۲ - تغییرات غلظت MLVSS در راکتور با گذشت زمان در ارتفاعات مختلف



نگاره ۵ - تغییرات MLVSS/MLSS در راکتور با گذشت زمان در ارتفاعات مختلف



نگاره ۶ - نقش ارتفاع راکتور و زمان در حذف SCOD

کتابنامه

- 1- American Public Health Association (1985): Standard Methods for The Examination of Water and Wastewater. 16th ed. Washington. DC, APHA.
- 2- Bhamidimarri, S.M.R. (1991): Appropriate Industrial Waste Management Technologies : The Newzeland Meat Industry. Wat. Sci. Tech. Vol. 24, No.1, pp.89-95.
- 3- Henze, M., Hurremoes, P. (1983): Anaerobic Treatment of Wastewater in Fixed Film Reactors- a literature Review. Wat. Sci. Tech. Vol. 15, Copenhagen, pp. 1-110.
- 4- Hickey, R.R. et al (1991): Start-Up, Operation, Monitoring and Control of High-Rate Anaerobic Treatment Systems, Wat. Sci. Tech. Vol. 24, No.8, pp. 207-255.
- 5- Huang, J.C. (1992): Emerging New Technologies for Eddective Water Pollution Control. Presented at the 2nd International Conference on Environmental Planning and Management, Tarbiat Modarres University, Tehran, Iran.
- 6- Iza, J. et al (1991): International Workshop on Anaerobic Treatment Technology for Municipal and Industrial Wastewaters: Summary Paper, Wat. Sci. Tech. Vol. 24, No. 8, pp. 1-16.
- 7- Li, A., Sutton P.M.(1983): Determination of Alkalinity Requirements for the Anaerobic Treatment Process. Presented at the 38th Industrial Waste Conference, Purdue University, Lafayette, Indiana.