



مروری بر تصفیه بیولوژیکی پساب پتروشیمی ها

زهراتوفیقی^{۱*}، الهام محمدیاری^۲، فاطمه هوشیار^۳، فاطمه فولادی^۴، امید روشنایی^۵،
هومن روشنایی^۶

- ۱- دانشجوی کارشناسی میکروبیولوژی، موسسه آموزش عالی آپادانا، شیراز، فارس، ایران
- ۲- دانشجوی کارشناسی میکروبیولوژی، موسسه آموزش عالی آپادانا، شیراز، فارس، ایران
- ۳- دانشجوی کارشناسی میکروبیولوژی، موسسه آموزش عالی آپادانا، شیراز، فارس، ایران
- ۴- دانشجوی کارشناسی میکروبیولوژی، موسسه آموزش عالی آپادانا، شیراز، فارس، ایران
- ۵- استادیار موسسه آموزش عالی آپادانا، شیراز، فارس، ایران
- ۶- استادیار موسسه آموزش عالی آپادانا، شیراز، فارس، ایران

*ghazaltofighi84@gmail.com

ارسال: خرداد ماه ۱۴۰۳ پذیرش: مرداد ماه ۱۴۰۳

چکیده

هدف از این مطالعه حذف دو مرحله ای نیتروژن آمونیاکی روی کربن فعال گرانولی می باشد. باکتری های بومی جداسازی شده از پساب پتروشیمی کرمانشاه برای حذف این ترکیبات مورد استفاده قرار گرفتند. هدف و مسأله اصلی در این پژوهش میزان تأثیر غلظت های مختلف اسید فولیک به همراه مقادیر مختلف نیتروژن و فسفر بر تصفیه بیولوژیکی فاضلاب صنعتی پتروشیمی تبریز بوده است. برای تصفیه این فاضلاب ها ابتدا یک بخش جداکننده روغن و چربی و بعد فرایند تصفیه بیولوژیکی برای حذف همه مواد آلی باقی مانده استفاده می شود.

واژگان کلیدی: کربن فعال گرانولی، تصفیه بیولوژیکی، پساب پتروشیمی، باکتری های بومی، فاضلاب صنعتی.

۱- مقدمه

صنایع پتروشیمی به دلیل تقاضای جهانی و نقش اقتصادی، به عنوان یکی از مهم ترین صنایع در توسعه کشورها شناخته می شود. این صنایع نقش قابل توجهی در افزایش نیتروژن آمونیاکی در محیط زیست دارند که می تواند برای موجودات آبی و محیط زیست مضر باشد. روش های بیولوژیکی مانند نیتریفیکاسیون و دنیتریفیکاسیون هتروتروفیک برای حذف نیتروژن آمونیاکی از پساب ها مورد استفاده قرار می گیرند و از نظر فنی و اقتصادی مناسب تر از روش های شیمیایی و فیزیکی هستند [۱]. با استفاده از سیستم دو مرحله ای می توان نیتروژن آمونیاکی را تا غلظت های ۲۵۰۰ میلی گرم بر لیتر نیتروژن نیتراتی را تا ۴۰۰۰ میلی گرم بر لیتر با راندمان حداقل ۹۸ درصد حذف کرد [۲]. در صنعت پتروشیمی، روش های بیولوژیکی برای حذف آلاینده ها به طور گسترده ای مورد استفاده قرار می گیرند و می توانند تا ۹۴ درصد نیتروژن آمونیاکی موجود در پساب را حذف کنند [۳].

استفاده از باکتری های نیتریفایر و دنیتریفایر بومی جداسازی شده از پساب پتروشیمی کرمانشاه و تثبیت آن ها بر روی کربن فعال گرانولی برای حذف بیولوژیکی دو مرحله ای نیتروژن آمونیاکی. برای حذف کامل مواد آلی باقی مانده در فرایند بیولوژیکی از

دوبخش استفاده می شود. مخزن هوادهی: مخزن هوادهی با وارد کردن هوا به فاضلاب برای ترویج رشد باکتری های هوازی که مواد آلی موجود در آب را از طریق فرآیند اکسیداسیون تجزیه می کنند، کار می کند. این به تصفیه فاضلاب با تسهیل تجزیه آلاینده های آلی کمک می کند [۴]. مخزن ته نشینی: مخزن ته نشینی به گونه ای کار می کند که به مواد جامد معلق موجود در فاضلاب به دلیل جاذبه زمین اجازه می دهد تا در کف مخزن ته نشین شده و آنها را از آب جدا کند. این فرآیند به حذف مواد جامد و ذرات معلق از فاضلاب کمک می کند. در بین روش های تصفیه فاضلاب، سیستم های بیولوژیکی به علت مزایای خاصی که نسبت به سایر روش ها دارند بیشتر مورد استفاده قرار می گیرند [۵]. در فرایندهای تصفیه زیستی از میکروارگانیسم ها برای بهره وری مناسب تصفیه فاضلاب استفاده از میکروارگانیسم های سازگار و استفاده از مواد مغذی و ویتامین ها مفید خواهد بود [۶]. میکروارگانیسم های دخیل در حذف آلاینده های کربن از فاضلاب برای ساخت پروتئین اسید نوکلئیک و اجزای دیواره سلولی و در نهایت برای رشد و تولید مثل نیازمند نیتروژن و فسفر می باشند [۷]. در فاضلاب های شهری نیتروژن و فسفر به میزان کافی برای میکروارگانیسم ها موجود است ولی در برخی از پساب های صنعتی با ماده آلی زیاد، ممکن است نیتروژن و فسفر وجود نداشته باشد و باید به این فاضلاب ها افزوده شود تا فاضلاب قابل تصفیه شود [۸]. در بررسی های انجام شده فقط تاثیر اسید فولیک در غلظت های مختلف روی عملکرد تصفیه بیولوژیکی مورد بررسی قرار گرفته بود، لذا در این پژوهش تلاش شد تاثیر غلظت های مختلف نیتروژن و فسفر به عنوان مواد مغذی میکروارگانیسم ها به همراه غلظت های مختلف اسید فولیک برای افزایش کارایی سیستم تصفیه بیولوژیکی فاضلاب پتروشیمی تبریز و بهبود پارامترهای خروجی پساب مورد بررسی قرار گیرد.

صنایع پتروشیمی به عنوان یکی از صنایع مهم و پیشرو در کشور، مقادیر زیادی پساب آلوده به ترکیبات نیتروژنی مانند آمونیاک و نترات تولید می کنند. این ترکیبات آلاینده های مهم محیط زیست هستند و حذف آن ها ضروری است. در این مطالعه، امکان استفاده از باکتری های بومی برای حذف آمونیاک و نترات از پساب صنایع پتروشیمی بررسی شده است آمونیاک و نترات به عنوان آلاینده های زیست محیطی مهم در پساب صنایع پتروشیمی محسوب می شوند. و از باکتری های بومی جداسازی شده از پساب پتروشیمی استفاده شده است. غلظت اولیه آمونیاک و نترات ۱۰۰ میلی گرم بر لیتر و تعداد باکتری ها 3×10^8 CFU/ml در نظر گرفته شده است. آزمایش ها در محدوده PH ساعت های ۶ تا ۹ و زمان ماند ۳-۲۴ انجام گرفته است. نتایج نشان داد که باکتری های بومی جداسازی شده قادر به حذف ۹۹ درصد آمونیاک و نترات با راندمان بالا در فرآیندهای نیتریفیکاسیون و دنیتریفیکاسیون بوده اند. استفاده از این باکتری ها می تواند به عنوان یک راهکار مؤثر برای تصفیه پساب صنایع پتروشیمی و جلوگیری از آلودگی محیط زیست مورد استفاده قرار گیرد.

۲- متدولوژی

باتوجه به تحقیق انجام شده توسط حاتم گودینی و همکاران در سال ۹۷ [۹]. روش های اندازه گیری نیتروژن آمونیاکی، نترات، و نیتريت با استفاده از اسپکتروفتومتر و روش های رنگ سنجی مشخص شده اند. نیتروژن آمونیاکی با استفاده از روش استاندارد NH_3 -۴۵۰۰ و دستگاه اسپکتروفتومتر در طول موج ۴۲۵ نانومتر اندازه گیری شده است. نترات با استفاده از اسپکتروفتومتر UV و مشتق ثانویه در طیف جذب ۲۰۰ تا ۲۵۰ نانومتر اندازه گیری شده است. نیتريت با استفاده از روش رنگ سنجی و دستورالعمل B-4500NO_2 اندازه گیری شده است [۱۰].

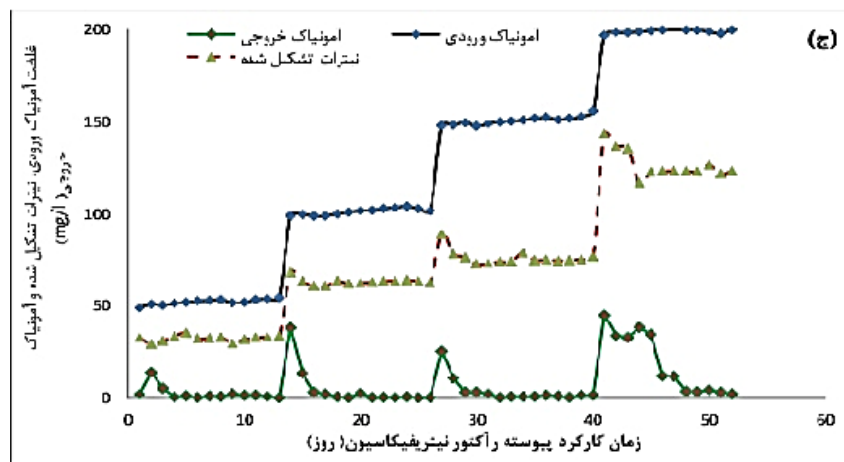
• تهیه محلول استاندارد نیتروژن نیتراتی:

برای تهیه ۱ لیتر محلول استاندارد نیتروژن نیتراتی با استفاده از نترات سدیم، مقدار ۱/۳۷۰۷ گرم نترات سدیم که از قبل در دمای ۱۰۵ درجه سانتی گراد کاملاً خشک شده است، توزین گردیده و پس از حل کردن در آب مقطر به حجم ۱ لیتر رسانده شد [۱۰].

جدول ۱- میانگین مشخصات پساب پتروشیمی کرمانشاه

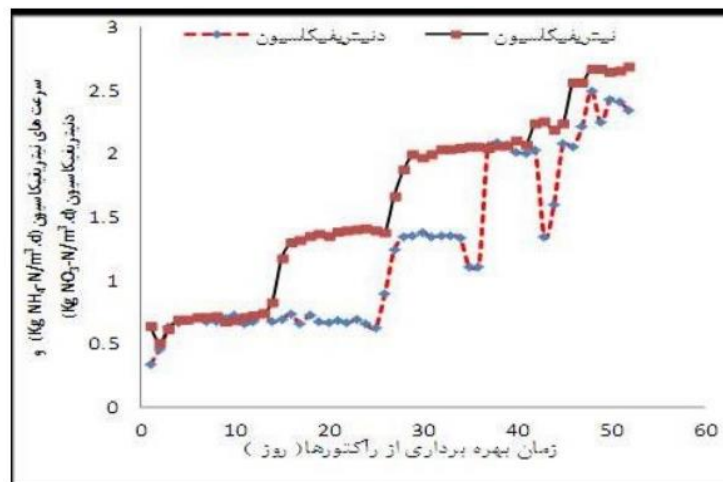
مقدار میانگین %	واحد	خصوصیات پساب
۷/۷ ± ۰/۹	PH	PH
۲۵/۷ ± ۴/۸	°C	درجه حرارت
۹۵۰۰±۸۰۰	μs	Conductivity
۲۱۰±۴۰	Mg/l	COD
۱/۵ ± ۰/۵	Mg/l	DO
۵۰±۱۰	Mg/l	BOD ₅
۲۷۵±۲۵	Mg/l	Total Hardness
۴۰±۱۰	Mg/l	Ca ²⁺
۵۰±۱۰	Mg/l	Total Suspended Solids
۵۵۰۰±۷۰۰	Mg/l	Total Dissolved Solids
۲۰۵±۶۰	Mg/l	NH ₄ ⁺ -N
Null	Mg/l	NO ₃ -N
Null	Mg/l	NO ₂ -N

- نیتروفیکاسیون و دنیتروفیکاسیون با زمان ماند مختلف و در دمای ۲۸±۳ درجه سانتی گراد و pH انجام شده است (شکل ۱).



شکل ۱- تغییرات غلظت آلومینیوم-نیتروژن ۵۰-۲۰۰ mg/l NH₄⁺-N با گذشت زمان در راکتور نیتروفیکاسیون (الف) زمان ماند ۱ ساعت، (ب) زمان ماند ۲ ساعت و (ج) زمان ماند ۳ ساعت (درجه حرارت و PH ۲۸±۳ اولیه ۸)

- با افزایش غلظت آمونیاک ورودی، زمان لازم برای رسیدن به حالت پایدار افزایش می یابد.
- در شرایط پایدار، کاهش آمونیاک محسوس بوده و فرآیند تا روز شصتم پایدار و ثابت بوده است.
- در زمان ماند ۳ ساعت و pH حدود ۸، بیشترین میزان تبدیل آمونیاک و نترات صورت گرفته است. (شکل ۲)



شکل ۲- سرعت های نیتروفیکاسیون و دنیتروفیکاسیون با بارگذاری های یکسان آمونیاک و نترات (زمان ماند ۳ ساعت و PH ۸)

باتوجه به تحقیق انجام شده توسط رضا حاجی محمدی و وحیدعبدیل زاده [۱۱] فرآیند تصفیه در تصفیه فاضلاب شامل مراحل مختلفی از جمله فرآیندهای فیزیکی، شیمیایی و بیولوژیکی برای حذف آلاینده ها از آب است. این فرآیندها ممکن است شامل فیلتراسیون، ته نشینی، ضد عفونی و تصفیه بیولوژیکی باشد تا اطمینان حاصل شود که آب استانداردهای کیفی مورد نیاز را برآورده می کند. هر مرحله نقش مهمی در حذف ناخالصی ها و عوامل بیماری زا از پساب دارد و آن را برای تخلیه یا استفاده مجدد ایمن می کند [۱۲]. عوامل بازدارنده در فرآیندهای تصفیه فاضلاب می تواند شامل سطوح بالای آلاینده ها مانند فلزات سنگین ($+3Cr$ ، $+2Ni$ ، $+2Pb$)، شوینده ها و موادی مانند LAS باشد. مشخصه های فیزیکی، شیمیایی و زیستی فاضلاب شامل: مواد جامد، رنگ، بو، چگالی، کدورت، دما، موادالی، چربی، پاک کننده ها است.

درسه مرحله عملیت تصفیه انجام می گیرد:

مرحله مقدماتی: فیلتراسیون، اشغالگریو جداسازی مواد معلق.

مرحله ثانویه: مهمترین مرحله است که در آن باحوضچه هوادهی و استفاده از باکتری ها واکنش های شیمیایی تجزیه مواد آلی صورت می گیرد.

مرحله نهایی: زلال سازی، نیترات زدایی، ضد عفونی کردن گذراندن فاضلاب از صافی برای ارسال نهایی به رودخانه یا استفاده مجدد از پساب تصفیه شده می باشد [۱۳].

۳- طبقه بندی روش تصفیه بیولوژیکی

• فرایند هوازی:

روش هوازی شامل تصفیه فاضلاب با استفاده از باکتری های هوازی در حضور اکسیژن برای تجزیه مواد آلی از طریق اکسیداسیون است.

• فرایند بی هوازی:

فرآیند بی هوازی شامل تصفیه فاضلاب با استفاده از باکتری های بی هوازی در غیاب اکسیژن برای تجزیه مواد آلی است. این فرآیند می تواند گازهایی مانند CH_4 و H_2S تولید کند.

۳-۱- معرفی واحد تصفیه پساب بیولوژیکی پتروشیمی ابادان

۳-۱-۱- سپراتور قدیم (API):

جداکننده قدیمی API احتمالاً با جداسازی نفت و گاز از سیالات تولید شده با استفاده از گرانش کار می کند. جداکننده اجازه می دهد تا روغن و گاز به سمت بالا بالا برود در حالی که آب به دلیل اختلاف چگالی در پایین نشست است و جداسازی اجزا را امکان پذیر می کند.

۳-۱-۲- مخزن میانی

مخزن میانی احتمالاً به عنوان یک اتاق توزیع برای فرآیند تصفیه فاضلاب عمل می کند و جریان فاضلاب را بین واحدها یا مراحل مختلف تصفیه تسهیل می کند [۱۴].

۳-۱-۳- پمپ های انتقال مواد از مخزن میانی

پمپ های انتقال مواد از مخزن میانی احتمالاً با ایجاد جریانی برای انتقال مواد از مخزن میانی به مرحله بعدی فرآیند تصفیه کار می کنند. این پمپ ها حرکت فاضلاب یا مواد تصفیه شده را در داخل سیستم تسهیل می کنند.

۳-۱-۴- مخزن اختلاط سریع

مخزن اختلاط سریع با پراکندگی سریع مواد شیمیایی یا منعقد کننده ها در فاضلاب کار می کند تا فرآیند اختلاط اولیه قبل از مراحل بعدی تصفیه را تسهیل کند. این به بی ثبات کردن ذرات و بهبود کارایی فرآیندهای تصفیه بعدی کمک می کند [۱۵].

۳-۱-۵- مخزن اختلاط آرام

مخزن اختلاط آهسته با مخلوط کردن آرام مواد شیمیایی یا منعقد کننده ها با فاضلاب کار می کند تا تشکیل لخته ها را تقویت کند و به حذف ذرات معلق کمک کند. این فرآیند در مراحل اولیه لخته سازی قبل از مراحل بعدی درمان کمک می کند.

۳-۱-۶- سپراتور جدید (API)

سپراتور جدید API احتمالاً با جداسازی نفت و گاز از سیالات تولید شده با استفاده از گرانش کار می کند. جداکننده اجازه می دهد تا روغن و گاز به سمت بالا بالا برود در حالی که آب به دلیل اختلاف چگالی در پایین نشسته است و جداسازی اجزا را امکان پذیر می کند [۱۶].

۳-۱-۷- مخازن عمودی و افقی ذخیره روغن

مخازن افقی و عمودی ذخیره روغن با ذخیره سازی روغن در یک ساختار محتوی کار می کنند. تانک های افقی دارای جهت افقی هستند در حالی که تانک های عمودی جهت عمودی دارند. این مخازن برای ذخیره ایمن و کارآمد نفت طراحی شده اند و روغن از طریق دهانه های مشخص شده پر و استخراج می شود. انتخاب بین مخازن افقی و عمودی به عواملی مانند در دسترس بودن فضا و نیازهای ذخیره سازی خاص بستگی دارد.

۳-۱-۸- پمپ آبگیری و ارسال روغن مخازن

پمپ آبگیری احتمالاً با حذف آب از روغن قبل از ارسال آن به مخازن کار می کند. این فرآیند به جداسازی محتوای آب از روغن برای ذخیره سازی و پردازش بیشتر کمک می کند.

۳-۱-۹- سیستم فیلتراسیون روغن

سیستم فیلتراسیون روغن احتمالاً با عبور روغن از یک محیط فیلتراسیون کار می کند که ناخالصی ها و آلاینده ها را از روغن حذف می کند و اطمینان حاصل می کند که استانداردهای کیفی مورد نیاز برای ذخیره سازی یا پردازش بیشتر را برآورده می کند.

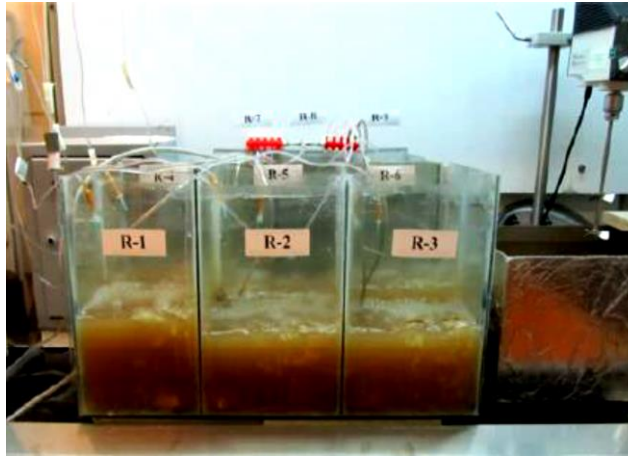
۳-۱-۱۰- تصفیه خانه مرکزی که شامل

حوضچه متعادل سازی، پمپ های انتقال پساب حوضچه متعادل سازی، حوضچه هوادهی، مخزن تقسیم لجن، زلال کننده ها، مخزن لجن برگشتی، مخزن کلر زنی.

۳-۱-۱۱- آزمایش انجام شده برای اثر بازدارنده فنل

برای آزمایش اثر بازدارندگی فنل، یک روش رایج انجام آزمایش تنفس سنجی با استفاده از لجن فعال است. این آزمایش شامل اندازه گیری میزان جذب اکسیژن لجن فعال در حضور غلظت های مختلف فنل است. کاهش سرعت جذب اکسیژن در مقایسه با نمونه شاهد نشان دهنده اثر بازدارندگی فنل بر فعالیت میکروبی لجن فعال است [۱۷].

با توجه به تحقیق انجام شده توسط علی شیری و همکاران در سال ۱۳۹۴ [۱۸] در این پژوهش از ۹ راکتور ناپیوسته متوالی با ابعاد ۱۲ در ۱۲ در ۵۰ سانتی متر از جنس شیشه در مقیاس آزمایشگاهی استفاده شد. (شکل ۳) راکتورها در دمای معمولی اتاق ۲۰ تا ۲۵ درجه سلسیوس مورد بهره برداری قرار گرفتند.



شکل ۳- تصویری از ۹ راکتور ناپیوسته متوالی

برای هوادهی از خط هوای موجود در سیستم آزمایشگاه که از سیلندره‌های هوای فشرده تأمین می‌شود استفاده شد. برای هوادهی بهتر از سنگ‌های هوادهی حلقوی در کف راکتورها استفاده شد. گردش عملیاتی راکتورها به صورت ۲۴ ساعته به ترتیب شامل دو دقیقه برای پر کردن ۲۲/۵ ساعت هوادهی فاز واکنش یک ساعت ته نشینی، سه دقیقه برای تخلیه و حدود ۲۵ دقیقه به عنوان مرحله سکون تنظیم شد. راکتورها به مدت ۲۰ روز شامل ۵ روز برای سازگاری لجن و ۱۵ روز برای عملیات ثبت اطلاعات مورد بررسی قرار گرفت. برای راه‌اندازی راکتورها از دو لیتر لجن فعال و دو لیتر فاضلاب که به ترتیب از خط برگشتی ورودی حوضچه Equal پتروشیمی تبریز تهیه شده بود، استفاده شد. مقادیر اولیه پارامترهای فاضلاب، بعد از تنظیم COD با افزودن استارین روی PPM ۶۰۰ مورد اندازه‌گیری قرار گرفت (جدول ۲).

جدول ۲- مقادیر اولیه پارامترهای فاضلاب

مقادیر	پارامتر اندازه‌گیری شده
۲۷۱ ppm	BOD
۶۰۰ ppm	COD
۸/۴	PH
۱۱۰۰ ppm	MLSS
Trance	نیتروژن
Trance	فسفر
۲۰ Pmm	TSS
۶۹ Pt/Co	رنگ
۱۲ NTU	کدورت

برای تعیین شرایط بهینه رشد میکروارگانیسم‌ها در تصفیه بیولوژیکی فاضلاب از روش تاگوچی با آرایه ارتوگونال L استفاده شد (جدول ۳).

جدول ۳- طراحی آزمایش به روش تاگوچی با ارائه ارتوگونال L9

شماره آزمایش (راکتور)	فاکتور		
	اسیدفولیک	نیترژن	فسفر
۱	۱	۱	۱
۲	۱	۲	۲
۳	۱	۳	۳
۴	۲	۱	۲
۵	۲	۲	۳
۶	۲	۳	۱
۷	۳	۱	۳
۸	۳	۲	۱
۹	۳	۳	۲

برای محاسبه اثرات اصلی فاکتورها از رابطه ذیل استفاده شد:

$$X_{Li} = (\sum Y_i) / N \quad (1)$$

سطح بهینه فاکتورها بر اساس نوع پاسخ مشخص شد. اگر پاسخ از نوع بیشتر بود در آن صورت جوابی که بیشترین عدد را داشت به عنوان پاسخ بهینه در نظر گرفته می شد و اگر پاسخ از نوع کمتر بود در آن صورت جوابی که کمترین عدد را دارا بود، به عنوان جواب بهینه معرفی می شد. میزان شدت اثرات متقابل فاکتورها به اندازه زاویه بین دو خط بستگی دارد که با برابر ۱۰۰ درصد می شود و اگر زاویه SI اندازه گیری می شود. اگر زاویه بین دو خط ۹۰ باشد. شاخص (ST) شاخص دقت بزرگتر باشد اهمیت اثر متقابل دو فاکتور SI بین دو خط صفر باشد این شاخص برابر صفر درصد است. در نتیجه هر چه بیشتر می شود. با استفاده از این شاخص می توان ترتیب اهمیت اثر متقابل را پیش بینی کرد برای تعیین شاخص دقت بین دو فاکتور A و b از رابطه زیر استفاده شد که در این رابطه Constant اختلاف بین کمترین و بیشترین مقدار محاسبه شده است [۱۹].

$$SI = [(LA2B1) - (A1B1) - (A2B2 - A1B1)] / (2 \text{Constant}) \quad (2)$$

و همچنین برای رسم نمودارهای اثرات متقابل از نرم افزار مینی تب ۲۱۶ استفاده شد. با توجه به تحقیق انجام شده توسط حاتم گودینی و همکاران در سال ۹۴ [۲۰].

۳-۲- تهیه محلول ذخیره نیترژن آمونیاکی و نیتراتی

محلول ذخیره آمونیاک با غلظت ۱۰۰۰ میلی گرم بر لیتر از نمک کلرید آمونیوم و محلول ذخیره نیترات با غلظت ۱۰۰۰ میلی گرم بر لیتر از نمک نیترات پتاسیم تهیه شدند.

• ساخت پساب های سنتتیک

پساب های سنتتیک با غلظت های مختلف آمونیاک و نیترات با استفاده از محلول های ذخیره تهیه شدند.

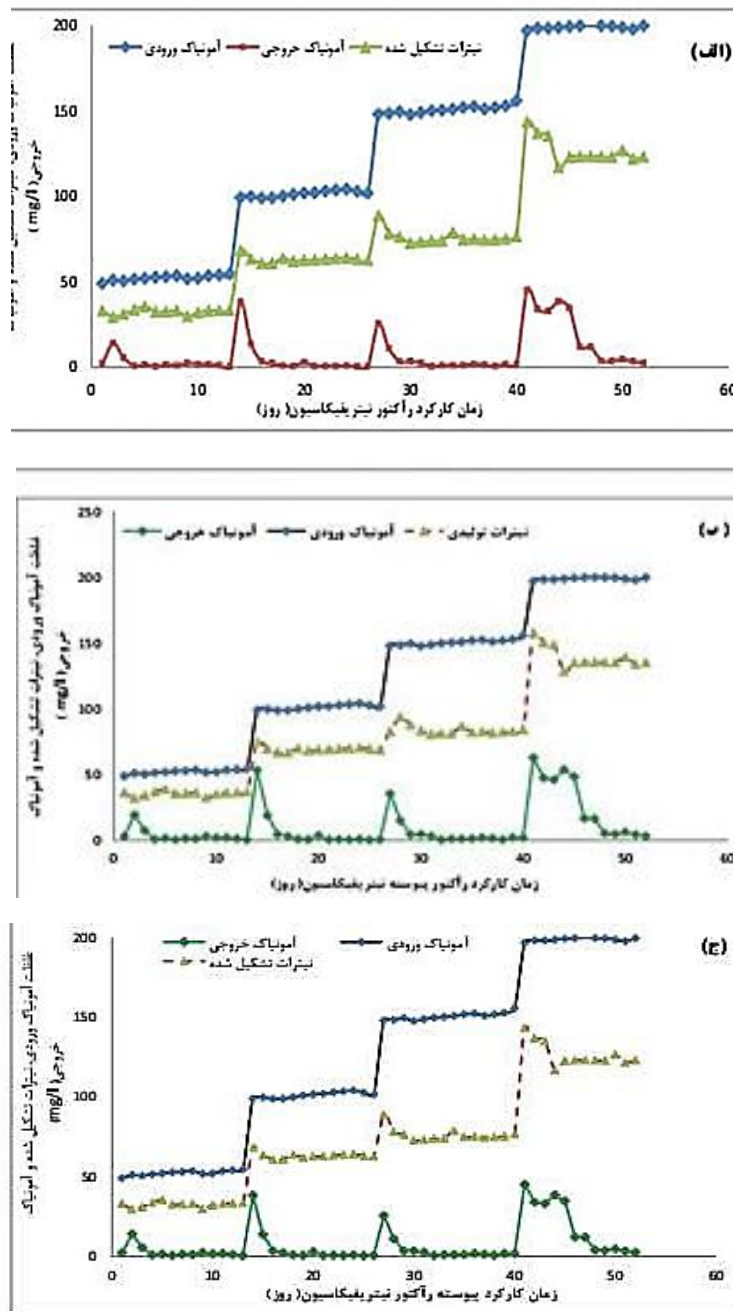
• روش اندازه گیری

غلظت آمونیاک با استفاده از روش فنل-هیپوکلریت و غلظت نیترات با روش سولفانیل آمید اندازه گیری شد. روش انجام آزمایشات: آزمایشات به صورت ناپوسته انجام شد. غلظت های اولیه آمونیاک و نیترات ۱۰۰ میلی گرم بر لیتر در نظر گرفته شد PH محلول در محدوده ۶-۹ بررسی شد. نمونه برداری در بازه زمانی ۲۴-۱۶۸ ساعت انجام گرفت.

۴- نتایج و بحث

با توجه به تحقیق انجام شده توسط حاتم گودینی و همکاران در سال ۹۷ [۹]. هدف مطالعه: بررسی تغییرات کیفیت پساب پتروشیمی کرمانشاه و ساخت پساب سنتتیک مشابه برای آزمایشها. روش های مورد استفاده: استفاده از روش های رشد چسبیده برای نیتروفیکاسیون و دنیتروفیکاسیون. یافته های کلیدی: حداکثر جرم سلولی تشکیل شده در راکتورهای نیتروفیکاسیون و دنیتروفیکاسیون

به ترتیب ۲/۳۲ و ۱/۶۶ میلی گرم بر گرم بستر بوده است. باکتری‌های هوازی (نیتریفایرها) نسبت به باکتری‌های بی‌هوازی (دنیتریفایرها) رشد بیشتری داشته‌اند. زمان ماند ۲، ۳ و ۴ ساعت به عنوان زمان ماند مناسب در نظر گرفته شده است، زیرا با کاهش زمان ماند، میزان آمونیاک خروجی افزایش یافته است. (شکل ۴)



شکل ۴- تغییرات غلظت آلومینیوم-نیتروژن $mg/l NH_4^+-N$ با گذشت زمان در راکتور نیتروفیکاسیون (الف) زمان ماند ۲ ساعت، (ب) زمان ماند ۳ ساعت و (ج) زمان ماند ۴ ساعت (درجه حرارت و $PH \pm 28 \text{ } ^\circ C$ اولویه ۸)

ماکزیمم سرعت‌های نیتروفیکاسیون و دنیتروفیکاسیون به ترتیب $2/69 \text{ kg } NH_4^+-N/m^3 \cdot d$ و $2/49 \text{ N/m}^3 \cdot d$ با استفاده از کنسرسیون باکتری‌های بومی به دست آمده است. کنسرسیون باکتری‌های نیتریفایر و دنیتریفایر: باکتری‌های جدا شده از پساب بومی توانایی حذف بیشتری از آلاینده‌ها را دارند، زیرا با شرایط محیطی سازگار شده‌اند و کمتر تحت تأثیر سمیت آلاینده‌ها قرار می‌گیرند. مدت زمان بهره‌برداری: فرآیند در حدود ۶۰ روز بهره‌برداری شده و پایش‌های روزانه برای کنترل شرایط فرآیند انجام شده است. زمان ماند: در زمان ماند ۳ ساعت، میزان حذف آلاینده‌ها محسوس بوده است. کربن فعال گرانولی: به عنوان بستر مناسب برای تثبیت کنسرسیون باکتری‌های جداسازی شده توصیه می‌شود و فرآیند رشد چسبیده با راندمان بالایی انجام می‌پذیرد.

توصیه‌های کاربردی: استفاده از باکتری‌های بومی نیتریفایر و دنیتریفایر در صنایع مختلف، به ویژه در صنایع شیمیایی، پتروشیمی و تولید کاتالیست‌ها توصیه می‌شود. با توجه به تحقیق انجام شده توسط رضا حاجی محمدی و وحید عبدیل زاده در سال ۱۴۰۳ [۱۱] تخلیه بی‌رویه ی‌پساب‌ها نظیر صنعتی و غیرصنعتی و کشاورزی در آب‌های سطحی باعث مرگ ایزریان بخصوص ماهی‌ها می‌گردد. از گندیدن همین اجساد نیز سبب الودگی دوچندان می‌شود. از اثرات دیگر این فاجعه تغییر فعالیت باکتری‌های هوازی که اکسیژن مصرف می‌کنند به باکتری‌های بی‌هوازی که بدون مصرف اکسیژن فعالیت می‌کنند، می‌شود. از فعالیت باکتری‌های بی‌هوازی ایجاد بوی نامطبوع در اثر گاز CH_4 که بوی زننده‌ای دارد قابل اشتعال می‌باشد، SH_2 که بدبو و بویی نظیر تخم مرغ فاسد شده دارد و PH_3 که سمی و خطرناک و بوی تند سیر می‌دهد می‌توان اشاره نمود. به‌طور کلی بیشتر محصولات که از فعالیت باکتری‌های بی‌هوازی حاصل می‌شود برای زندگی دیگر موجودات بخصوص موجودات آبی مضر است. در این تحقیق تصفیه بیولوژیکی پتروشیمی آبادان شرح داده شد و آزمایشات مربوطه نیز بیان گردیده است و نتایج مورد قبولی بدست آمد. ضد عفونی اشعه ماوراء بنفش در تصفیه فاضلاب برای کنترل عوامل بیماری‌زا با قرار دادن فاضلاب در معرض نور UV استفاده می‌شود که به DNA میکروارگانیسم‌ها آسیب می‌رساند و از تکثیر آنها جلوگیری می‌کند. این فرآیند به‌طور موثر تعداد عوامل بیماری‌زا را در فاضلاب تصفیه شده کاهش می‌دهد و آن را برای تخلیه در محیط زیست یا استفاده مجدد ایمن تر می‌کند. گندزدایی با اشعه ماوراء بنفش یک روش موثر برای کنترل عوامل بیماری‌زا در فرآیندهای تصفیه فاضلاب در نظر گرفته می‌شود. با توجه به تحقیق انجام شده توسط علی‌شیری و ابراهیم فتایی در سال ۱۳۹۴ [۱۸].

BOD تجزیه واریانس داده‌های مربوط به BOD نشان داد که از بین فاکتورهای مورد بررسی فقط تأثیر فاکتور نیتروژن در حذف BOD در سطح احتمال ۵ درصد معنی‌دار بود. نیتروژن در حذف BOD با ۴/۳۳ درصد دارای بیشترین سهم بود. اسید فولیک با ۹/۱۴ درصد و فسفر با ۱/۱ درصد بعد از نیتروژن قرار گرفتند (جدول ۴).

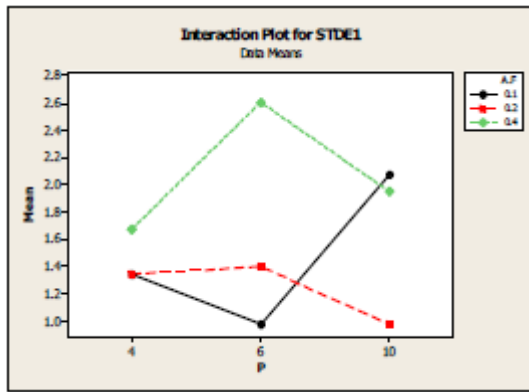
جدول ۴- نتایج تجزیه واریانس داده‌های مربوط به کدورت، BOD، TSS، MLSS

فاکتور	درجه آزادی	کدورت		BOD		TSS		MLSS	
		MS	درصد	MS	درصد	MS	درصد	MS	درصد
اسید فولیک	۲	۰/۰۸۲	۲۶/۷۲۷	۱۲/۶۱۲	۱۴/۹۳۹	۰/۵۶۵	۴۲/۷۱۰	۱۵۸۱/۴۹*	۹۰/۱۳
نیتروژن	۲	۰/۱۲۷	۴۳/۶۱۵	*۵۴/۶۹۳	۷۳/۴۸۷	۰/۴۸۲	۳۵/۵۱۲	۴/۷۵	۰
فسفر	۲	۰/۰۴۴	۱۲/۲۳۹	۲/۶۹۳	۱/۱۳۹	۰/۰۴۴	۰	۲۹/۵۴	۰
خطا	۲	۰/۰۱۱	۱۷/۴۱۹	۱/۸۷۴	۱۰/۴۳۵	۰/۱۶۹	۲۱/۷۷۸	۶۵/۸۶	۹/۸۷

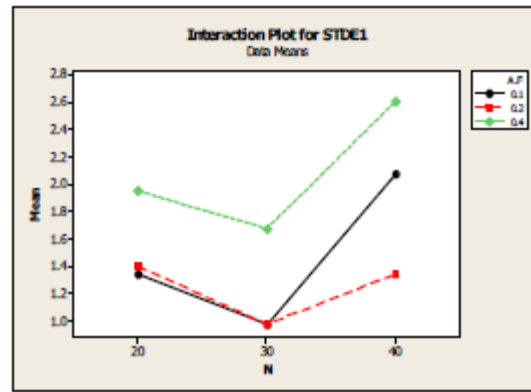
در این آزمایش کمتر بودن میزان BOD_s پساب خروجی مطلوب بود، بنابراین سطح دوم اسید فولیک (۰/۲ ppm)، سطح اول نیتروژن (۲۰ ppm) و سطح سوم فسفر (۶ ppm) بیشترین تأثیر را در حذف BOD_s داشت که این غلظت‌ها بیانگر شرایط بهینه بود.

• TSS

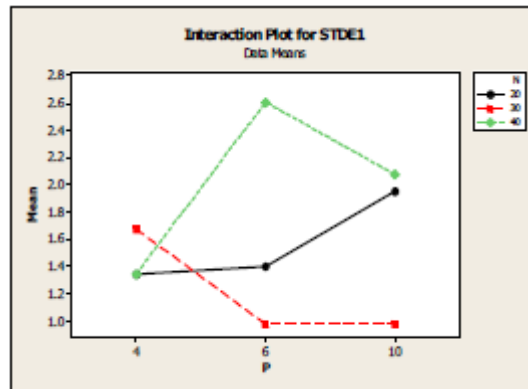
تأثیر هیچ‌یک از فاکتورهای آزمایشی روی کاهش TSS معنی‌دار نبود. با این حال اسید فولیک با ۴۲/۷۱ درصد بیشترین تأثیر را در کاهش TSS داشت و نیتروژن با ۳۵/۵ درصد بعد از اسید فولیک قرار گرفت (جدول ۴). اثر متقابل نیتروژن در فسفردارای بیشترین SI (۲۳٪) بی‌کاهش TSS فاضلاب بود و سطوح دوم این فاکتورها بیشترین نقش را در کاهش TSS نشان دادند (شکل ۵).



(ب)



(الف)

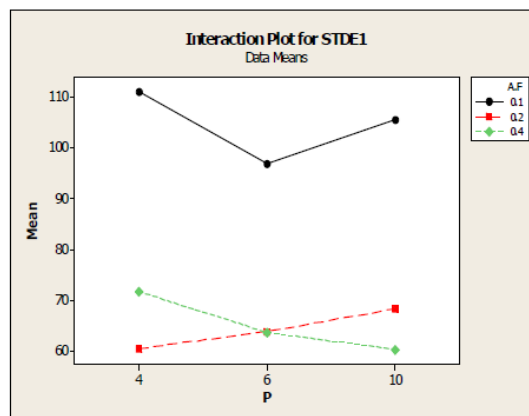


(ج)

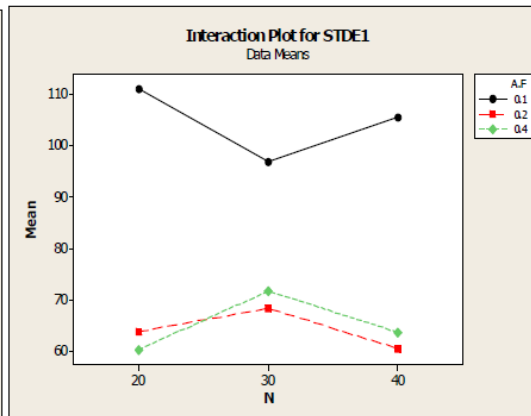
شکل ۵- اثرات متقابل فاکتورهای اسید فولیک در نیتروژن (الف) اسید فولیک در فسفر (ب) نیتروژن در فسفر (ج) بر پارامتر TSS

• MLSS

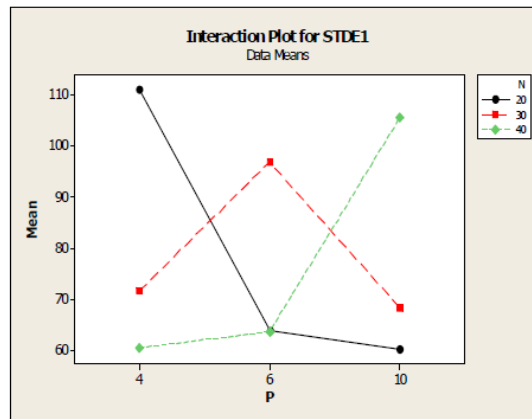
میزان MLSS نشان دهنده مقدار بیومس است و افزایش این پارامتر، گویای افزایش حجم میکروارگانیسم ها است. میزان MLSS در حوضچه بیولوژیکی تصفیه خانه پتروشیمی تبریز در زمان برداشت لجن برای پر کردن راکتورهای آزمایشی، برابر 1100pmm است. در این آزمایش افزایش میزان MLSS در (جدول ۴) حاکی از آن است که فقط تاثیر کاربرد اسید فولیک در سطح احتمال ۵ درصد روی این پارامتر معنی دار بود. اثر متقابل نیتروژن فسفر با ۷۱/۳۹ درصد دارای بیشترین شاخص دقت بود که سطوح اول هر دو فاکتور بیشترین تاثیر را در افزایش MLSS دارا بودند (شکل ۶).



(ب)



(الف)



(ج)

شکل ۶- اثرات متقابل فاکتورهای اسید فولیک در نیتروژن (الف) اسید فولیک در فسفر (ب) نیتروژن در فسفر (ج) بر پارامتر MLSS

باتوجه به تحقیق انجام شده توسط حاتم گودینی و همکاران در سال ۱۳۹۴ [۲۰] آزمایش های انجام شده نشان داد که باکتری های بومی جداسازی شده از پساب پتروشیمی قادر به حذف بیش از ۹۹٪ آمونیاک و نترات در محدوده PHهای ۶ تا ۹ و زمان ماند ۳-۲۴ ساعت هستند. این باکتری ها توانستند فرآیندهای نیتریفیکاسیون و دنیتریفیکاسیون را به خوبی انجام دهند. افزایش زمان ماند و بهینه سازی سایر پارامترها مانند دما و اکسیژن محلول می تواند در بهبود راندمان حذف مؤثر باشد.

۵- نتیجه گیری

استفاده از باکتری های بومی می تواند به بهبود راندمان حذف آلاینده ها کمک کند و کربن فعال گرانولی به عنوان بستری مناسب برای این فرآیند عمل می کند. تصفیه بیولوژیکی فاضلاب صنعتی شامل فرآیندهایی مانند تصفیه هوازی و بی هوازی برای تخریب موثر آلاینده های آلی است. با افزودن اسید فولیک و تنظیم مقدار نیتروژن و فسفر، بین تکثیر و مرگ و میر میکروارگانیسم ها تعادل ایجاد شد. استفاده از کنسرسیون باکتری های بومی جداسازی شده از پساب پتروشیمی می تواند یک روش موثر و پایدار برای حذف آمونیاک و نترات از پساب های صنایع پتروشیمی باشد و به حفاظت محیط زیست کمک کند.

۶- مراجع

1. Lan, C.J., Kumar, M., Wang, C.C., Lin, J.G., 2011. Development of simultaneous partial nitrification, anammox and denitrification (SNAD) process in a sequential batch reactor. *Bioresource Technology*, 102: 5513-5519.
2. sievers, M., Schafer, S., Jahnz, U., Schlieker, M., Vorlop, K. D. 2002. Significant reduction of energy consumption for sewage treatment by using LentiKat® encapsulated nitrifying bacteria. *Landbaufor Volkenrode SH*, 241: 81-86.
3. Yang, Q., Xiong, P., Ding, P., Chu, L., Wang, J. 2015. Treatment of petrochemical wastewater by microaerobic hydrolysis and anoxic/oxic processes and analysis of bacterial diversity. *Bioresource Technology*, 196: 169-175
4. Khopkar, S. M. (2004). *Environmental Pollution Monitoring And Control*. New Delhi: New Age International. p. 299. ISBN 8122415075. Retrieved 2009-06-28.
5. Golbang, N., Shahiam, M. N., and Emtiazi, G. (2004). "Effect of phenol concentration on growth, respiration and biofilm formation of phenol-degrading bacteria in Isfahan steel plant wastewater." *J. of Water and Wastewater*, 15-4 (52), 31-38. (In Persian).
6. Senorer, E. (2001). "Determination of effect of folic acid on biological treatment efficiency." MSc Thesis, Istanbul University, Institute of Science and Technology, Istanbul, Turkey.
7. Maier, R. M. (1999). "Biochemical cycling." Chapter 14. In: Maier, R. M., Pepper, I. L., and Gerba, C. P. (Eds). *Environ. Microbiol.*, Academic Press, Canada.
8. Hantanirina, J. M. O. (2010). "Improving BOD removal at SNJ wastewater treatment plant by biological treatment." MSc Thesis of Environmental Engineering/Water Science and Technology, Faculty of Science and Technology, University of Stavanger, Norway.

۹. حاتم گودینی، مهدی گودینی، فرهاد سلیمی، ۱۳۹۷، حذف دو مرحله ای نیتروژن آمونیاکی از پساب پتروشیمی کرمانشاه با استفاده از باکتری های بومی تثبیت شده بر روی کرین های فعال گرانولی، علم و تکنولوژی محیط زیست
10. EPA Manual of Nitrogen Control EPA/625/R-93/010 US Environmental Protection Agency, Washington, USA. 1993.
۱۱. رضا حاجی محمدی، وحید عبدیل زاده، ۱۴۰۳، تصفیه بیولوژیکی پساب صنعتی در پتروشیمی آبادان
12. History of NEWater.
- 13.. Burrian, Steven J., et al. (1999). "The Historical Development of Wet-Weather Flow Management." US Environmental Protection Agency (EPA). National Risk Management Research Laboratory, Cincinnati, OH. Document No. EPA/600/JA-99/275.
14. Water and Environmental Health at London and Loughborough (1999). "Waste water Treatment Options." Technical brief no. 64. London School of Hygiene & Tropical Medicine and Loughborough University.
15. EPA. Washington, DC (2004). "Primer for Municipal Waste water Treatment Systems." Document no. EPA 832-R-04-001.
16. Maine Department of Environmental Protection. Augusta, ME. "Aerated Lagoons - Wastewater Treatment." Maine Lagoon Systems Task Force. Accessed 2010-07-11.
17. Beychok, M.R. (1971). "Performance of surface-aerated basins". Chemical Engineering Progress Symposium Series 67 (107): 322-339. Available at CSA Illumina website
- Kadam, A.; Ozaa, G.; Nemadea, P.; Duttaa, S.; Shankar, H. (2008). "Municipal wastewater treatment using novel constructed
۱۸. علی علیشیری، ابراهیم فتایی، ۱۳۹۶، بهبود فعالیت میکروارگانیسم ها در غلظت های مختلف اسید فولیک، نیتروژن و فسفر در تصفیه بیولوژیکی فاضلاب پتروشیمی تبریز.
19. Roy, R. K. (2010). A primer on the taguchi method, 2nd Ed., Society of Manufacturing Engineers, USA.
۲۰. حاتم گودینی، مهدی گودینی، فرهاد سلیمی، ۱۳۹۴، حذف آمونیاک از پساب با استفاده از کنسرسیوم باکتری های بومی جداسازی شده از پساب پتروشیمی کرمانشاه، علم و تکنولوژی محیط زیست.