

حذف بیولوژیکی Cr(VI) از فاضلاب های صنعتی به روش هوایی و بی هوایی

دکتر علیرضا مصدقی نیا^۱ ، دکتر کامران تقیوی^۲

واژه های کلیدی : جذب Cr(VI) ، لجن نعل بارشی چسبیده ، اجتاء Cr(VI) ، صافی بی هوایی

چکیده

این تحقیق باستفاده از رآکتورهای هوایی لجن فعال بارشی چسبیده و صافی بی هوایی باجریان پیوسته طی سالهای ۷۷-۱۳۷۳ در مقیاس آزمایشگاهی به منظور بررسی نحوه حذف Cr(VI) از فاضلابهای صنعتی انجام گردید. درروش هوایی ، جذب Cr(VI) برروری MLSS از ایزوترم Freundlich تعیین نموده و مقدار جذب در محدوده ۸۹-۹۹ درصد بدست آمد. درروش بی هوایی ، Cr(VI) در محدوده ۹۹-۸۱ درصد اجتاء گردید.

سر آغاز

تحقیقات نشان داده است که مهمترین راه ورود Cr(VI) به محیط زیست از طریق فاضلاب های صنعتی می باشد. Cr در طبیعت بصورت ۲، ۳ و ۶ ظرفیتی وجود دارد و حالت ۶ ظرفیتی آن بدلیل اتحلال زیاد در آب و تولید آبیونهای اکسیژن دار کرومات CrO_4^{2-} و دی کرومات $\text{Cr}_2\text{O}_7^{2-}$ برای محیط زیست وسلامتی انسان زیان بخش تشخیص داده شده است. موارد استفاده کروم در صنایع شامل آیکاری باکروم ، استفاده بعنوان رنگدانه در صنایع رنگزایی ، بکارگیری در صنایع نساجی ، چرم سازی ، سرامیک ، شبشه و عکاسی است (۱۰ و ۱۲). در بدن انسان Cr از طریق دستگاه گوارش و مجرای تنفسی جذب می گردد. کروم طبیعی (Cr(III) برای متاپولیسم گلوکر و چربی و نیز مصرف آمینو اسیدها در بدن ضروری بوده ، همچنین برای پیشگیری از دیابت خفیف و آرتروساکلروزیس حائز اهمیت است. این نوع کروم غیر سمی بوده و هیچگونه الترات موضعی یا سیستماتیک در بدن انسان ایجاد نمی کند. پیابان این اثرات زیان بخش کروم منتقله از آب ، مربوط به Cr(VI) می باشد و تشخیص داده شده است که غلظت ۱۰mg آن در هر Kg وزن انسان موجب نکروز کبد ، تورم کلیه و حتی منجر به مرگ نیز می گردد. غلظت های زیاد Cr(VI) می تواند موجب بروز سرطان های دستگاه گوارش ، سرطان ریه ، سرطان پروستات و سینوس فکی گردد (۲۱).

۱- گروه بهداشت محیط ، دالشکده بهداشت و انتبهون تحقیقات بهداشت ، دانشگاه علوم پزشکی و خدمات بهداشتی درمانی تهران ، صندوق پستی ۹۴۴۶-۱۴۱۰۰ ، تهران.

۲- گروه بهداشت محیط ، آموزشکده بهداشت دانشگاه علوم پزشکی گیلان ، صندوق پستی ۹۱۲۲۵.

یک شاهد با همان مشخصات در نظر گرفته شد. در راکتورهای شاهد مواد آگی و مغذی جهت رشد میکروارگانیسم‌ها وارد گردید و در راکتورهای اصلی علاوه بر مواد فوق، محلول دی کرومات به عنوان متیج Cr(VI) با غلظت‌های مشخص وارد گردید. مشخصات راکتورها و نمونه برداری از آنها در فازهای مختلف در شرکت‌گاه ۱ و ۲ آورده شده است. مطابق شرکت‌گاه ۲ در مرحله اول راکتورهای هوایی و بی‌هوایی هر یک با جریان حجمی $1/44 \text{ L/d}$ و زمان ماند ۳۵ ساعت مورد آزمایش قرار گرفتند. در مرحله دوم جریان حجمی به $1/42 \text{ L/d}$ افزایش داده شد. (از مرحله دوم تا چهارم راکتورها به صورت ۲ مرحله‌ای و سری شده با هم بهره برداری شدند). در این حالت راکتورهای هوایی در مرحله اول ۱۸ ساعت و در مرحله دوم ۴۰ ساعت، همچنین راکتورهای بی‌هوایی در مرحله اول ۱۲ ساعت و در مرحله دوم ۴۰ ساعت زمان ماند داشتند. در نگاره ۱ جریان ورودی و خروجی راکتورها نشان داده شده است. محلول‌های مورد نیاز به وسیله دو دستگاه دوزینگ پمپ (مدل جسکو با جریان قابل تنظیم) به راکتورها تعلیم شده و هواهی نیز به کمک یک کمپرسور هوا با حجم مخزن 1 m^3 ، انجام گرفت. جهت تبادل هرچه بیشتر هوا، در کف راکتورهای هوایی یک دیفیوزر هوا نصب شد. فاضلاب ورودی به کمک یک همزون با دور کند و قابل تنظیم حداقل 1 RPM مخلوط می‌گردید و تنظیم دمای آن به کمک دماسنجه، بخاری آکواریم و تابلو برق انجام شد. در این تابلو برق یک دیمر با افزایش و یا کاهش مقاومت الکتریکی حرارت پخاری را به دلخواه تنظیم می‌نمود.

ب - محلول‌های مورد نیاز: مواد آگی مورد استفاده در این تحقیق شامل گلوكز، گلیسرول و شیرخشک بود. مواد مغذی باستفاده از کودهای اوره و فسفات با خلوص ۴۶٪ تامین گردید. از شیرخشک به عنوان متیج تامین کننده میکرونوتربین‌ها شامل $\text{Fe}, \text{Cl}, \text{Ca}$... استفاده گردید. در شرکت‌گاه ۲ ترکیب فاضلاب ساخته شده برای راکتورها نشان داده شده است. محلول کروم مورد نیاز با استفاده از پودر $\text{K}_2\text{Cr}_2\text{O}_7$ با درجه خلوص ۳۵٪ تهیه گردید.

قیلائیت مورد نیاز راکتورهای بی‌هوایی به کمک محلول‌های کربنات دو سود و جوش شیرین تامین گردید و میکروب‌های مورد نیاز برای راه اندازی راکتورهای هوایی و بی‌هوایی با استفاده از لجن فعال فاضلاب تصفیه خانه صاحبقرانیه تهران به راکتورها وارد شد.

ج - روش‌های آزمایشگاهی: متغیرهای مورد بررسی در این تحقیق شامل اندازه گیری حجم فاضلاب ورودی، دما، pH، TSS، COD، VSS، Cr^{6+} محلول می‌باشند که مطابق روش‌های توصیه شده در کتاب استاندارد متد می‌باشند کrome و با مرحله اول در این تحقیق به روش رنگ‌سنجی با توجه به واکنشی که با معروف دی‌فنیل کاربازید در محیط اسیدی نشان می‌دهد، اندازه گیری شد (۱۷). جهت راه اندازی راکتورها، فاضلاب مصنوعی تهیه شده بدون کروم با نسبت ۱٪ از فاضلاب مخلوط شده شهری که در مخزن ورودی به راکتورها وارد می‌گردید به کمک یک

مطابق تحقیقات انجام شده، تولید کروماتها بیشترین مخاطرات را برای سلامتی انسان ایجاد می‌کند. روش‌های متدال برای حذف Cr(VI) از پسابهای صنعتی شامل انواع فرآیندهای فیزیکو شیمیایی از قبیل جذب سطحی به کمک کربن فعال، احیاء کروم، روش تبادل یون، احیاء الکتروشیمیایی و بازیافت به کمک تبخیر ذکر گردیده است (۲۱ و ۱۵). در حال حاضر جدیدترین تکنولوژی حذف Cr(VI) روش حذف بیولوژیکی آن می‌باشد که در مقیاس آزمایشگاهی انجام گردیده است (۱۳).

در روش هوایی، فرآیندهای بیولوژیکی بدون افت قابل توجه در راندمان تصفیه می‌توانند 10 mg/l Cr(VI) را به تنهایی با همراه با Zn یا Ni تحمیل نمایند (۵). در تحقیقی دیگر باکتری ابزوله شده شماره ۲۲۷ توانست 5 mg/l Cr(VI) را جذب نماید (۴). بررسی دیگر نشان داد که وقتی 1 mg/l Cr(VI) باشد حداقل جذب 2000 mg/l MLVSS دارای 45 mg/l Cr(VI) است (۱۱) در تحقیقی دیگر با استفاده از نوعی فارج بعنوان جاذب بیولوژیکی توانستند 100 mg/l Cr(VI) را پس از ۵ ساعت بطور کامل روی این نوع فارج جذب الکتروستانیکی نمایند (۱۹).

همچنین جذب Cr(VI) در روش هوایی بوسیله محققین دیگری نیز مورد مطالعه قرار گرفته است (۱۰، ۱۹، ۱۱).

در روش بی‌هوایی حذف Cr^{6+} به وسیله باکتریهای احیاء کننده سولفید بررسی شد و نشان داده شد که H_2S بدست آمده از این باکتریها Cr^{6+} را به Cr^{3+} احیاء می‌کند (۱۶). Ohtake به کمک باکتری انتروپاکتر کلاله استرین HOI در دانسیته 10^4 ml/m سلول 3×10^4 توانست 520 mg/l Cr^{6+} را پس از ۱۲ ساعت بطور کامل احیاء نماید (۲۰ و ۱۴).

به طور کلی احیاء کروم ۶ ظرفیتی به روش بی‌هوایی در تحقیقات دیگری نیز مورد بررسی قرار گرفته است (۲۳، ۲۰، ۱۲، ۸، ۲، ۳، ۶، ۷).

نمونه گیری و روش بررسی

الف - نحوه بهره برداری از پایلوت: پایلوت آزمایشگاهی مورد استفاده در این تحقیق شامل راکتورهای لجن فعال پارشد چیزیده و محیط PVC¹ و راکتور صافی بی‌هوایی با محیط PVC² در افطار لوله PVC در افقی متر از قطعات لوله PVC با میزان ۲/۵ متر بالرنگ از ۵ سانتی متر استفاده شد و در راکتورهای بی‌هوایی قطعات سرامیکی زین اسپی³ بالاندازه ۱/۶۵ سانتی متر مورد استفاده قرار گرفت. این راکتورها طی ۴ مرحله مختلف در رسالهای ۷۴ - ۱۳۷۳ مجموعاً به مدت ۱۲ ماه با جریان پیوسته بهره برداری گردیدند و برای هر راکتور

1- Polyvinyl Chloride

2- Saddle

همزون به خوبی مخلوط می‌گردید و سپس به رآکتورها پمپاژ شد. در شروع کار برای مدت ۳ ماه از ابتدای خرداد تا اوخر مرداد ماه ۱۳۷۳ رآکتورها به صورت ناپیوسته بهره برداری شدند تا غلظت میکروبی آنها به میزان قابل توجهی برسد. سپس رآکتورها به صورت پیوسته بهره برداری شدند و محلول Cr(VI) به تدریج وارد رآکتورهای اصلی گردید. پس از خروج گرفتن نسبی میکروب های موجود در رآکتورها با Cr(VI) در هر فاز غلظت Cr(VI) به صورت مرحله ای افزایش یافت. در هر مرحله معمولاً ۵ - ۳ روز به رآکتورها فرصت داده می شد تا نوده بیولوژیکی با افزایش تدریجی غلظت Cr(VI) عادت نماید. افزایش مرحله ای آنقدر ادامه پیدا می کرد تا غلظت آن به مقدار درنظر گرفته شده خود برسد. با این روش تطابق میکروبی در مراحل مختلف تحقیق آن ۴۵ - ۸۷ روز طول کشید. در رآکتورهای هوایی در هر مرحله MLSS در ابتدا ، میانه و انتهای آن با خارج نمودن میکرووارگانیسم های هر رآکتور و مشتبه Packing داخل آن اندازه گیری شد. سپس غلظت Cr(VI) باقی مانده (C) و مقدار Cr(VI) جذب شده (X) و رآکتور MLSS (M) اندازه گیری گردید (۱۸) و مطابق نگاره ۲ سیستمی جذب کروم ۶ ظرفیتی بر روی MLSS مورد بررسی قرار گرفت. در شترنگه ۴ و ۵ میانگین حذف COD و (VI) Cr و سرعت واکنش طی مراحل مختلف آورده شده و در شترنگه ۶ نیز تعداد نمونه های آزمایش شده COD و (VI) Cr در فازهای مختلف نشان داده شده است.

یافته ها و گفتگو و بهره گیری پایانی

در این تحقیق اثر Cr(VI) در غلظت های mg/L ۸۷/۷ - ۹/۰ بر روی حذف COD در رآکتورهای هوایی و بی هوایی با رشد چسبیده بررسی شد و نتایج زیر بدست آمد :

الف - رآکتورهای هوایی

۱- در رآکتورهای هوایی میانگین جذب کروم بر روی MLSS در حدود ۹۰٪ و بالاتر از آن بدست آمد و با توجه به این که خط راست در مقیاس تمام لگاریتمی تشکیل می شود ، می توان گفت که این جذب مطابق ایزو ترم فرونالیخ می باشد.

۲- حذف COD در رآکتورهای اصلی طی مراحل مختلف ۱۸ - ۶ درصد کمتر از رآکتورهای شاهد بوده و از نظر آماری مطابق T نتست زوج شده اختلاف معناداری با شاهد ملاحظه گردید.

۳- میانگین سرعت واکنش طی مرحله اول کمتر از شاهد و در مرحله دوم بیشتر از شاهد می باشد و در هر مرحله اختلاف معناداری با شاهد ملاحظه شد.

ب - رآکتورهای بی هوایی

۱- در رآکتورهای بی هوایی (VI) Cr در محدوده ۸۱-۹۹ درصد احیاء گردید.

۲- در این رآکتورها حذف COD در مقایسه با شاهد ۴-۸ درصد کمتر بدست آمد و از نظر آماری اختلاف معنادار در اینجا نیز مشاهده شد.

۳- سرعت واکنش در مرحله اول کمتر از شاهد بدست آمد و اختلاف معنادار ملاحظه شد و در

مرحله دوم تفاوت چندی با شاهد وجود نداشت و از نظر آماری نیز اختلاف معنادار ملاحظه نگردید.

باتوجه به اینکه اعداد بدست آمده II که مربوط به سیستمی جذب در رآکتورهای هوایی می باشد در همه حالات کمتر از ۱۵ می باشد (۷/۴-۵/۱) می توان گفت کیفیت جذب سطحی کروم بر روی MLSS مطلوب می باشد.

در رآکتورهای هوایی و بی هوایی سرعت واکنش در پساب نهایی (پساب مرحله دوم) تقریباً مساوی و یا بیشتر از شاهد بدست آمده و می توان نتیجه گیری نمود که با افزایش زمان ماند در رآکتورها تطابق و یا رشد میکروبی خوبی گرفته حذف (VI) Cr صورت گرفته است.

در این تحقیق اثر Cr(VI) در غلظت های mg/L ۸۷/۷ - ۹/۰ بر روی حذف COD در رآکتورهای هوایی و بی هوایی با رشد چسبیده بررسی شد و نتایج زیر بدست آمد :

الف - رآکتورهای هوایی

۱- در رآکتورهای هوایی میانگین جذب کروم بر روی MLSS در حدود ۹۰٪ و بالاتر از آن بدست آمد و با توجه به این که خط راست در مقیاس تمام لگاریتمی تشکیل می شود ، می توان گفت که این جذب مطابق ایزو ترم فرونالیخ می باشد.

۲- حذف COD در رآکتورهای اصلی طی مراحل مختلف ۱۸ - ۶ درصد کمتر از رآکتورهای شاهد بوده و از نظر آماری مطابق T نتست زوج شده اختلاف معناداری با شاهد ملاحظه گردید.

۳- میانگین سرعت واکنش طی مرحله اول کمتر از شاهد و در مرحله دوم بیشتر از شاهد می باشد و در هر مرحله اختلاف معناداری با شاهد ملاحظه شد.

ب - رآکتورهای بی هوایی

۱- در رآکتورهای بی هوایی (VI) Cr در محدوده ۸۱-۹۹ درصد احیاء گردید.

۲- در این رآکتورها حذف COD در مقایسه با شاهد ۴-۸ درصد کمتر بدست آمد و از نظر آماری اختلاف معنادار در اینجا نیز مشاهده شد.

۳- سرعت واکنش در مرحله اول کمتر از شاهد بدست آمد و اختلاف معنادار ملاحظه شد و در

شترنگه ۲ - خلاصه اطلاعات بهره برداری از هر فاز

پارامتر L/d	زمان ماندهیدرولیکی (hr)				مجموع زمان ماندهیدرولیکی (hr)	شرط کل		
	هوایی		بن هوایی					
	مرحله ۱	مرحله ۲	مرحله ۱	مرحله ۲				
۱/۴۴	۷۵	-	۷۵	-	۷۵	۸۷		
۲/۲۲	۱۸	۵۲	۱۲	۴۰	۷۱	۴۵		
۳/۶۴	۹	۱۷	۸	۱۰	۲۶	۲۰		
۱۱/۴۹	۹	۱۷	۷	۱۳	۲۲	۵۰		

شترنگه ۳ - ترکیب فاضلاب مصنوعی تهیه شده بر مبنای L/COD=1000mg/L

اجزاء	mg/L	غلظت	اجزاء	mg/L	غلظت
C ₆ H ₁₂ O ₆	۵۱۰		CaCl ₂ .2H ₂ O	۱۸	
C ₃ H ₈ O ₃	۴۰۲/۲		MgCl ₂ .6H ₂ O	۲/۲۵	
K ₂ H ₂ PO ₄ *	۲۲		FeCl ₂ .2H ₂ O	۰/۳	
(NH ₄) ₂ Co ₃ .H ₂ O*	۱۰۹		CuSO ₄	۱۶	
NaCl	۸		ZnSO ₄	۰/۱۰	
KCl	۲۷		MnSO ₄	۱/۵	

*: مقدار ازت و فسفر با توجه به درجه خلوص آنها ۲ برابر درنظر گرفته شد.

شترنگه ۱ - مقایسه خصوصیات فیزیکی راکتورها

راکتورهای بن هوایی	راکتورهای هوایی		خصوصیات	
	مرحله دوم	مرحله اول		
شیشه T ₁ X ₂ T ₁ X ₂	شیشه S ₁ X ₁ X ₁	شیشه T ₁ X ₂ T ₁ X ₂	شیشه ۱۰X _۰ X _۰	جنس بدنه راکتورها (cm) ابعاد
۷۷	۷۵	۷۷	۷۵	عمق آب (cm)
۷۷	۷۵	۷۵	۷۰	ارتفاع محیط رشد ، عمق موثر (cm)
سرامیک ۴۵۷۵(۱/۶۵)	سرامیک ۱۳۵۰(۱/۶۵)	PVC	PVC	جنس محیط رشد
T/V	۱/۸۰	۱/۰	۱/۴۴+ ۱/۴۴	تعداد اندازه محیط رشد
۱/۰	۷/۰	۱/۰	۷/۰	حجم کل محیط رشد (L)
۷/۱	۷/۹۰	۷/۲	۷/۱۴+ ۷/۲۴	حجم موثر بدون محیط رشد (L)
۷۶۶	۷/۵۸	۷/۸۶	۷/۴۰+ ۷/۱۱	تخالخ محیط رشد

* عدد داخل پراتر اندازه را بر حسب cm و عدد خارج پراتر تعداد را نشان می دهد.

+ فاز اول × فازهای دوم تا چهارم

** در فاز اول با توجه به اینکه در داخل Packing از قطعات یونولیت استفاده گردید این حجم ۲/۱ لیتر و در فازهای ۲ تا ۴ با برداشتن این قطعات حجم موثر به ۱/۴ لیتر افزایش یافت.

شترنگه ۵ - میانگین سرعت واکنش در فازهای ۱-۴ (mg/L/hr)

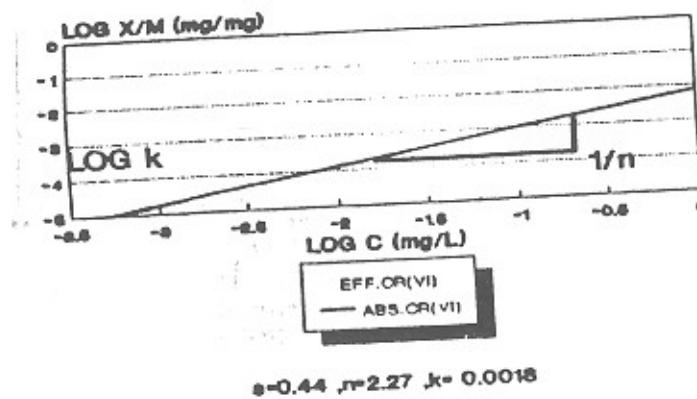
شماره فاز	نوع راکتور	راکتورهای اصلی		راکتورهای شاهد	
		مرحله ۱	مرحله ۲	مرحله ۱	مرحله ۲
۱	هوایی	۲۴/۲۵	-	۲۵/۲۷	-
۲		۴۰/۴۴	۱۰/۳۴	۵۰/۱۶	۸/۶۶
۳		۲۶/۲۴	۱۵/۰۴	۷۸/۲۹	۹/۰۲
۴		۱۲۹/۴۱	۴۹/۴۰	۲۰۰/۰۹	۳۷/۴۹
۱	پس هوایی	۱۸/۰۹	-	۲۱	-
۲		۴۰/۲۹	۱۰/۲۷	۵۲/۴۹	۱۴/۶
۳		۲۵/۸۲	۲۶/۳۵	۵۲/۸۴	۲۵/۹۹
۴		۹۲/۰۳	۸۱/۱۴	۱۲۲/۶۳	۸۷/۲۵

شترنگه ۶ - تعداد نمونه های COD و Cr(VI) که از ورودی و خروجی راکتورها برداشت شده و مورد آزمایش قرار گرفته است.

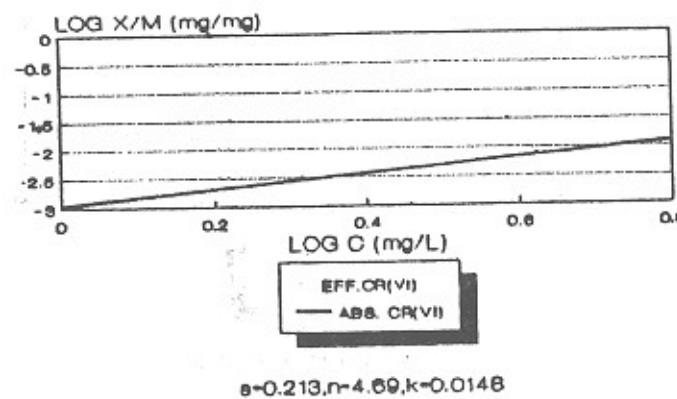
شماره فاز	ورودی	تعداد نمونه های COD				تعداد نمونه های Cr(VI)			
		راکتور هوایی		راکتور پس هوایی		راکتور هوایی		راکتور پس هوایی	
		مرحله ۱	مرحله ۲	مرحله ۱	مرحله ۲	مرحله ۱	مرحله ۲	مرحله ۱	مرحله ۲
۱	۲۰	۲۰	-	۲۰	-	۲۰	۲۰	۲۰	-
۲	۱۰	۱۰	۱۰	۱۰	۱۰	۱۰	۱۰	۱۰	۱۰
۳	۱۰	۱۰	۱۰	۱۰	۱۰	۱۰	۱۰	۱۰	۱۰
۴	۱۰	۱۰	۱۰	۱۰	۱۰	۱۰	۱۰	۱۰	۱۰

شترنگه ۴ - میانگین حدف COD و Cr(VI) در فازهای ۱-۴	درصدکن		COD درصدکن درصدکن راکتورهای اصلی	COD درصدکن درصدکن راکتورهای شاهد	COD درصدکن درصدکن راکتورهای شاهد
	مرحله ۱	مرحله ۲			
۱	۹۰/۹	۹۰/۹	۹۰/۹	۹۰/۹	۹۰/۹
۲	۸۷/۳	۸۷/۳	۸۷/۳	۸۷/۳	۸۷/۳
۳	۸۷/۱	۸۷/۱	۸۷/۱	۸۷/۱	۸۷/۱
۴	۸۷/۰	۸۷/۰	۸۷/۰	۸۷/۰	۸۷/۰

شترنگه ۵ - میانگین سرعت واکنش در فازهای ۱-۴ (mg/L/hr)	درصدکن		COD درصدکن درصدکن راکتورهای اصلی	COD درصدکن درصدکن راکتورهای شاهد	COD درصدکن درصدکن راکتورهای شاهد
	مرحله ۱	مرحله ۲			
۱	۹۰/۹	۹۰/۹	۹۰/۹	۹۰/۹	۹۰/۹
۲	۸۷/۳	۸۷/۳	۸۷/۳	۸۷/۳	۸۷/۳
۳	۸۷/۱	۸۷/۱	۸۷/۱	۸۷/۱	۸۷/۱
۴	۸۷/۰	۸۷/۰	۸۷/۰	۸۷/۰	۸۷/۰

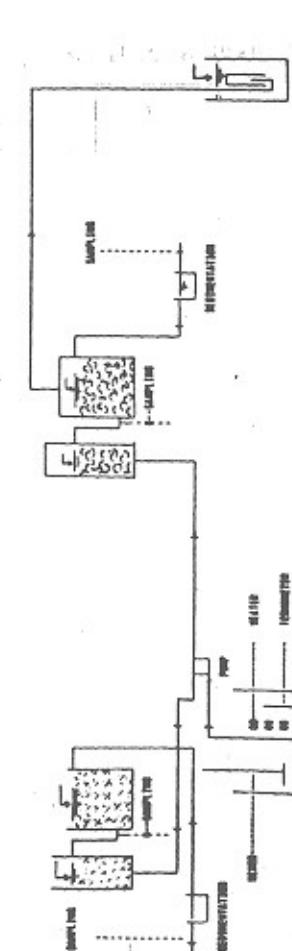


الف _ فاز اول



ب _ فاز دوم

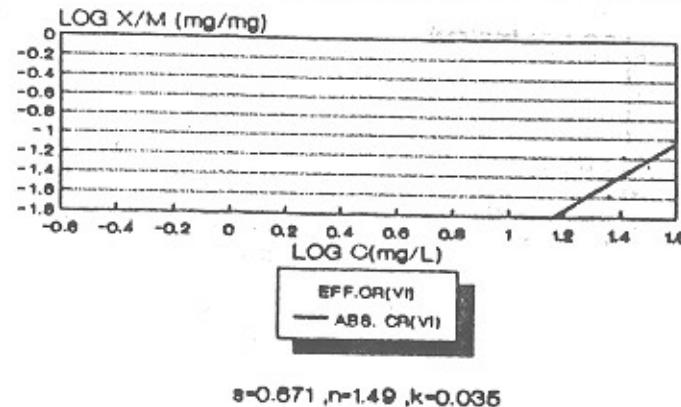
نگاره ۲ - ایزوتوپ جذب فرونالیخ در رآکتورهای هوازی فاز اول و دوم



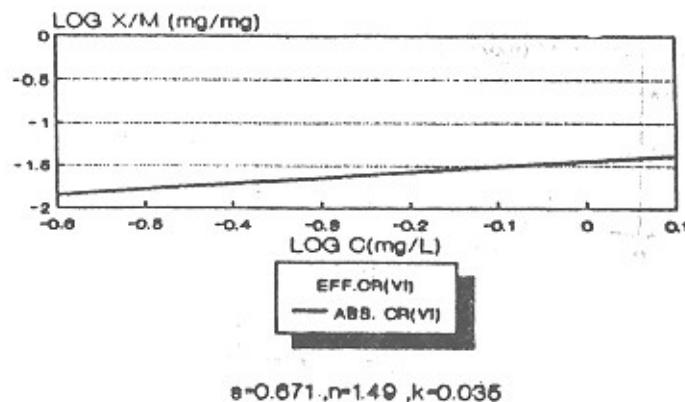
نگاره ۱ - نمودار جریان روده و خروجی رآکتورها

کتابنامه

- 1- Aksu , Z. et al (1991): Investigation of biosorption of CU(II) , Ni(II) , Cr(VI) ions to activated Sludge bacteria , Env. Tec. , 12(10) , 915-922.
- 2- Baldi , F. (1990): Cr(VI) Resistant yeast Isolated from a sewage treatment plant receiving tannery wastes , App. & Env. Mic. , AEMIDF , 56/4 , 913-918.
- 3- Baldi , F.P.H. (1992): Modulation of Cr(VI) Toxicity by organic & Inorganic sulfur species in yeasts from Industrial Wastes , Biometals , 5/3 , 179-185.
- 4- Coleman , R.N. & Paran , J. H.(1983): Accumulation of Hexavalent Chromium by selected bacteria , Env. Tec. Lett. , 4/4 (149-156).
- 5- Gokcay CF. & Yetisu, U. (1991): Effect of Cr(VI) on Activated Sludge , Water Research , Vol. 25 , No. 1 , PP. 65-73.
- 6- Gvozdyak , P., et al (1986): Reduction of Cr(VI) by collection bacterial strains , Mik zhu , 55/6 , 962-965.
- 7- Ishibashi , Y. et al (1990): Hexavalent chromium reduction in Pseudomonas putida , WPRC , 319-323.
- 8- Komori , K. , et al (1990): Biological removal of toxic chromium using an Enterobacter clooacae strain that reduces chrome under anaerobic conditions, Biotech. & Bioeng. , 25/9 , 951-952.
- 9- Kong , S. (1992): Chromium distribution in subcellular componenets between fresh & Straved subsurface Bacterial Consortium , Biotec. Lett. , 14(6), 521-524.
- 10-Kong , S. (1993): Competting Ion Effect on Chromium Adsorption with Fresh & Straved subsurface Bacterial Consortium , Biotec. Lett. 15(1) , 87-92.
- 11-Muttamara , S. et al (1983): Effect of chromium on activated sludge process performance , 15th Mid-Atlantic Industrial waste Conference , Bucknell university , 144-154.
- 12-Ohtake , H. , (1990): Chromate resistance in a chromate reducing strain of Enterobacter Cloace , FEMS Mic. Lett. , 55(1-2) , 85-88.
- 13-Ohtake , H. & Handoyo (1992): New biological Method for Detoxification & Removal of Hexavalent Chromium , JWST , VOL 25 , No. 11 , PP. 395-402.
- 14-Ohtake , H. & Toda , K. (1990): Microbial detoxification of Hexavalent Chromium under anaerobic conditions , WPRC , Kyoto , 323 - 326.
- 15-Patterson , J.W. (1985): Industrial Waste Water Treatment Technology , PP. 53-87.



ج - فاز سوم



د _ فاز چهارم

نگاره ۲ - ایزوترم جذب فرونالیخ در راکتورهای هوایی فاز سوم و چهارم

- 6-Smillie , R.H. et al (1981): Reduction of Chromium (VI) by Bacterially produced Hydrogen Sulphide in Marine Environment , Wat. Res. , 15(12) , 1351-1354.
- 7-Standard Methods for the Examination of Water & Wastewater (1989): AWWA , 17th ed., PP.3.1 - 3.10 , 3.90 , 5.1 - 5.2 , 5.10 - 5.15.
- 8-Tchobanoglous , G. (1979): Wastewater Engineering : Disposal & Reuse , PP. 276 - 284.
- 9-Venkobachar, C. (1990): Metal removal by waste biomass to Upgrade wastewater treatment plant , WST , Vol. 22 , No. 7-8 , PP. 319-320.
- 0-Wang , P.C. et al (1989): Isolation & Characterization of an Enterobacter cloacae that Reduces Hexavalent Chromium under anaerobic conditions , App. Env. Mic. , 55/7 , 1665-1669.
- I-W.H.O (1984): Guidelines for drinking water quality , Chromium , PP. 91-96.