



۱۳۰۷

دانشگاه صنعتی خواجه نصیرالدین طوسی

دانشکده مهندسی عمران

پایان نامه دوره کارشناسی ارشد عمران-محیط زیست

تعیین پارامترهای بهینه در تصفیه شیرابه مراکز دفن به روش
فتوفنتون و به کمک رویه پاسخ سطح (مطالعه موردی: مرکز دفن
آراد کوه تهران)

توسط:

الناز غفاری

۸۹۰۱۴۵۴

استاد راهنما: دکتر محمد رضا صبور
استاد مشاور: دکتر مهدی قنبرزاده لک

بِسْمِ اللَّهِ الرَّحْمَنِ الرَّحِيمِ

تقدیم بہ

پدر و مادر عزیزم

با سپاس و قدردانی بسیار از استاد بزرگوارم جناب آقای

دکتر محمدرضا صبور

که مرا از راهنمایی‌های گرانبه‌ای خود در طول دوران تحصیل محروم
نساختند.

و با سپاس تشکر بسیار از جناب آقای

دکتر مهدی قنبرزاده لک

که در طول انجام این پایان نامه مرا از تحلیل‌های کارشناسانه خود
بی نصیب نگذاشتند.

و با تشکر بسیار از آقای **مهندس الهیار امیری** که در انجام این پایان نامه مرا یاری
نمودند.

تعیین پارامترهای بهینه در تصفیه شیرابه مراکز دفن به روش فتوفنتون و به کمک رویه پاسخ سطح (مطالعه موردی: مرکز دفن آراد کوه تهران)

چکیده:

هدف از این تحقیق بررسی امکان استفاده از فرآیند فتوفنتون جهت تصفیه شیرابه مراکز دفن بوده است. ارزیابی عملکرد فرآیند فتوفنتون توسط راندمان حذف COD در مقایسه با فنتون انجام پذیرفت. نتایج نشان داد که COD حذف شده توسط فرآیند فتوفنتون به مقدار ۸۲٪ میزان COD اولیه (17200 mg/L) بوده، که این مقدار حذف با استفاده از میزان غلظت آهن 65841 mg/L و نسبت مولی $[H_2O_2]/[Fe^{2+}] = 18/5$ و با شرایط راهبری بهینه، pH اکسیداسیون $4/6$ زمان اکسیداسیون 30 دقیقه، pH لخته‌سازی 8 و زمان لخته‌سازی 25 دقیقه حاصل گردید. در این تحقیق جهت بررسی میزان تاثیر پارامتر شدت (EE/O) همزمان با آزمایشات فتوفنتون، آزمایشات فنتون با تمام مشخصات یکسان انجام شد و مشخص گردید که با افزودن نور UV به آزمایشات فنتون (فتوفنتون) می‌توان با صرف هزینه کمتر از نظر (میزان واکنشگرهای مصرفی) به راندمان بالاتری رسید.

همچنین در انجام این تحقیق از روش RSM ($Response\ Surface\ Methodology$) جهت تعیین پارامترهای بهینه استفاده گردیده است.

کلمات کلیدی: اکسیداسیون پیشرفته، فرآیند فتوفنتون، شیرابه مرکز دفن، طرح رویه پاسخ سطح

فهرست مطالب

فصل اول

مقدمه	۱
۱-۱- تشریح موضوع	۳
۲-۱- فرآیند فتوفنتون	۴
۳-۱- اهداف ویژه	۵
۴-۱- فصل بندی پایان نامه	۵

فصل دوم

مبانی تئوری و مروری بر کارهای پیشین	۶
۱-۲- مقدمه	۷
۲-۲- تعریفات و کلیات	۷
۱-۲-۲- شیرآبه	۷
۲-۲-۲- سیستم جمع آوری شیرابه	۹
۳-۲-۲- روشهای مدیریت شیرابه	۹
۴-۲-۲- کنترل حرکت شیرابه	۱۰
۵-۲-۲- عوامل تاثیر گذار بر ترکیب و کیفیت شیرآبه	۱۰
۶-۲-۲- خواص شیمیایی شیرآبه	۱۳
۷-۲-۲- خواص میکروبولوژیکی شیرآبه	۱۴
۳-۲- تصفیه شیرآبه	۱۵
۱-۳-۲- هدف از تصفیه شیرآبه	۱۵
۲-۳-۲- روش های مختلف تصفیه شیرآبه	۱۶
۱-۲-۳-۲- تصفیه بیولوژیکی	۱۶
۱-۱-۲-۳-۲- انتقال شیرآبه	۱۶
۱-۱-۱-۲-۳-۲- تصفیه بر روی زمین	۱۶
۲-۱-۱-۲-۳-۲- تصفیه مخلوط با فاضلاب خانگی	۱۶
۳-۱-۱-۲-۳-۲- بازگردش شیرآبه	۱۷

- ۱۷.....۲-۱-۲-۳-۲- تصفیه بیولوژیکی هوازی
- ۱۸.....۳-۱-۲-۳-۲- تصفیه بیولوژیکی بی هوازی
- ۱۹.....۲-۲-۳-۲- تصفیه فیزیکی-شیمیایی
- ۲۰.....۱-۲-۲-۳-۲- شناورسازی
- ۲۰.....۲-۲-۲-۳-۲- انعقاد و لخته سازی
- ۲۱.....۳-۲-۲-۳-۲- ترسیب شیمیایی
- ۲۱.....۴-۲-۲-۳-۲- جذب سطحی
- ۲۱.....۱-۴-۲-۲-۳-۲- جذب با کربن فعال
- ۲۲.....۵-۲-۲-۳-۲- اکسیداسیون شیمیایی
- ۲۴.....۱-۵-۲-۲-۳-۲- فرآیندهای غشائی
- ۲۵.....۲-۵-۲-۲-۳-۲- روش فنتون
- ۳۰.....۳-۵-۲-۲-۳-۲- روش فتوفنتون
- ۳۳.....۴-۲- استفاده از روش‌های آماری
- ۳۳.....۱-۴-۲- روش طراحی آزمایش
- ۳۵.....۲-۴-۲- کاربردهای طراحی آزمایش
- ۳۵.....۳-۴-۲- ارزیابی آماری داده‌ها
- ۳۶.....۴-۴-۲- مراحل طراحی آزمایش
- ۳۷.....۵-۴-۲- بهینه سازی فرآیند
- ۴۷.....۶-۴-۲- طراحی آزمایش به روش طرح مرکب مرکزی (CCD)
- ۳۹.....۵-۲- مروری بر مطالعات انجام شده
- ۴۹.....۱-۵-۲- مطالعات انجام شده در ایران برای تصفیه شیرآبه
- ۴۲.....۲-۵-۲- تصفیه شیرآبه در کشورهای دیگر

فصل ۳

- ۵۴..... روش تحقیق
- ۵۵.....۱-۳- فرضیات حاکم بر آزمایشات این تحقیق:
- ۵۵.....۲-۳- طراحی آزمایشات
- ۶۷..... RSM -۱-۲-۳

۸۰ طراحی ۲-۲-۳
۷۳ مواد ۳-۳
۸۳ نمونه شیرآبه مورد آزمایش ۱-۳-۳
۷۴ مواد شیمیایی ۲-۳-۳
۷۷ تجهیزات مورد نیاز ۴-۳
۷۷ رآکتور اکسیداسیون و لخته‌سازی ۱-۴-۳
۷۷ رآکتور ته نشینی ۲-۴-۳
۷۸ دستگاه همزن مغناطیسی ۳-۴-۳
۷۸ دستگاه جارتست ۴-۴-۳
۷۹ ترازوی الکتریکی ۵-۴-۳
۷۹ دستگاه اسپکتروفتومتر و رآکتور ۶-۴-۳
۹۱ دستگاه pH متر ۷-۴-۳
۸۱ لامپ UV ۸-۴-۳
۸۳ دستگاه $Temperature/TDS/EC$ متر ۹-۴-۳
۸۴ لوازم آزمایشگاهی ۱۰-۴-۳
۸۴ آزمایشات صورت گرفته جهت تعیین پارامترها ۵-۳
۸۴ آزمایش اکسیژن مورد نیاز شیمیایی COD و روش انجام آن ۱-۵-۳
۸۵ اکسیژن مورد نیاز بیو شیمیایی پنج روزه (BOD_5) ۲-۵-۳
۸۵ آزمایش قلیائیت ۳-۵-۳
۸۵ آزمایش جامدات کل (TS) ۴-۵-۳
۸۶ آزمایشات $Temperature/TDS/EC$ ۵-۵-۳
۸۶ pH ۶-۵-۳
۸۶ روش انجام آزمایشات ۶-۳
۸۷ آزمایشات فتو فتون و فتون ۱-۶-۳

فصل ۴

۹۲ نتایج و آنالیز آن‌ها
۹۳ مدل سازی فرآیند فتوفنتون ۱-۴

- ۹۳..... ۱-۱-۴- انتخاب پارامترها، محدوده و سطوح آنها
- ۹۵..... ۲-۱-۴- بررسی اعتبارمدل
- ۹۵..... ۱-۲-۱-۴- جدول تحلیل واریانس
- ۹۷..... ۲-۲-۱-۴- ضریب همبستگی
- ۹۷..... ۳-۲-۱-۴- نمودارهای تحلیل خطای مانده (*Residual Plots*)
- ۱۰۰..... ۳-۱-۴- بررسی راندمان حذف *COD* توسط روش پاسخ سطح
- ۱۰۵..... ۴-۱-۴- تعیین نقطه بهینه راندمان حذف *COD* در فرآیند فنتون در روش پاسخ سطح
- ۱۰۵..... ۲-۴- مدل سازی فرآیند فنتون
- ۱۰۵..... ۱-۲-۴- انتخاب پارامترها، محدوده و سطوح آنها
- ۱۰۷..... ۲-۲-۴- بررسی اعتبارمدل
- ۱۰۷..... ۱-۲-۲-۴- جدول تحلیل واریانس
- ۱۰۹..... ۲-۲-۲-۴- ضریب همبستگی
- ۱۰۹..... ۳-۲-۲-۴- نمودارهای تحلیل خطای مانده (*Residual Plots*)
- ۱۱۲..... ۳-۲-۴- بررسی راندمان حذف *COD* توسط روش پاسخ سطح
- ۱۱۶..... ۴-۲-۴- تعیین نقطه بهینه راندمان حذف *COD* در روش پاسخ سطح
- ۱۱۷..... ۳-۴- مقایسه نتایج مربوط به آزمایشات فتوفنتون و فنتون

فصل پنجم

- ۱۲۰..... نتیجه گیری و پیشنهادات
- ۱۲۱..... ۱-۵- مقدمه
- ۱۲۱..... ۲-۵- نتیجه گیری
- ۱۲۳..... ۳-۵- پیشنهادات
- ۱۲۵..... منابع و مأخذ

فهرست اشکال

- شکل ۱-۲ فرآیند اسمز ۲۵
- شکل ۲-۲ طرح کلی فرآیند فنتون [26] ۲۶
- شکل ۲-۳ مسیرهای واکنش فرآیند فتوفنتون [35] ۳۱
- شکل ۳-۴ رآکتور مورد استفاده در آزمایش Zhang [23] ۴۴
- شکل ۲-۵ شمایی از دیاگرام طرح شده جهت تصفیه شیرآبه‌صنعتی در آزمایش Petruzzel [45] ۴۵
- شکل ۳-۱ ظرف ۲۰ لیتری جهت نگهداری شیرآبه در یخچال ۷۴
- شکل ۳-۲ اسید سولفوریک و سدیم هیدروکسید (MERCK) ۷۵
- شکل ۳-۳ (الف) سولفات آهن (ب) پراکسید هیدروژن ۷۶
- شکل ۳-۴ COD Vario ۷۷
- شکل ۳-۵ همزن مغناطیسی RH basic 2 IKAMAG® ۷۸
- شکل ۳-۶ دستگاه جارتست جهت اختلاط سریع و آرام ۷۸
- شکل ۳-۷ ترازوی شرکت AND مورد استفاده جهت توزین مواد شیمیایی ۷۹
- شکل ۳-۸ دستگاه اسپکتروفتومتر و رآکتور Lovibond جهت تعیین COD ۸۰
- شکل ۳-۹ دستگاه pH متر WTW ۸۱
- شکل ۳-۱۰ لامپ OSRAM 400W ۸۲
- شکل ۳-۱۱ تابلو برق به همراه تایمر دوزمانه ۸۲
- شکل ۳-۱۲ دستگاه Martini instrument مدل MI805 جهت اندازه‌گیری Temperature/TDS/EC ۸۳
- شکل ۳-۱۳ لوازم آزمایشگاهی ۸۴
- شکل ۳-۱۴ Experimental set-up [62] ۸۶
- شکل ۳-۱۵ سیستم خنک کننده آزمایشات فتوفنتون ۸۷
- شکل ۳-۱۶ لامپ UV داخل ظرف کوارتز ۸۸
- شکل ۳-۱۷ رآکتور اکسیداسیون با ۲ پوشش آلومینیومی ضخیم و مقوای تیره جهت کاهش اثرات سوء ناشی از لامپ UV مورد استفاده در آزمایش ۸۸
- شکل ۳-۱۸ (الف) اندازه‌گیری دمای شیرابه پس از اتمام واکنش اکسیداسیون (ب) افزایش pH شیرآبه جهت فرآیند لخته‌سازی ۸۹
- شکل ۳-۱۹ Hot Plate جهت گرم نگه داشتن آب در دمای ۵۰ درجه ۹۰
- شکل ۳-۲۰ رآکتور ته‌نشینی ۹۰
- شکل ۳-۲۱ آزمایش فنتون توسط دستگاه جارتست ۹۱
- شکل ۴-۱ مانده‌ها در مقابل داده‌های ترتیبی ۹۸
- شکل ۴-۲ نمودار هیستوگرام ۹۹
- شکل ۴-۳ نمودار توزیع نرمال مانده‌ها ۱۰۰
- شکل ۴-۴ نمودار مانده‌ها در مقابل مقادیر برآزش شده ۱۰۰
- شکل ۴-۵ الف و ب نمودارهای کنتور و رویه پاسخ، اثر pH اولیه و نسبت مولی $[H_2O_2]/[Fe]$ را بر بازدهی حذف COD ۱۰۲
- شکل ۴-۶ الف و ب نمودارهای کنتور رویه پاسخ، اثر pH اکسیداسیون و غلظت Fe^{2+} بر بازدهی حذف COD ۱۰۳
- شکل ۴-۷ نمودار کنتور رویه پاسخ، اثر غلظت مولی Fe^{2+} و نسبت مولی $[H_2O_2]/[Fe]$ را بر بازدهی حذف COD ۱۰۴

- شکل ۴-۸ نمودار مانده‌ها در مقابل داده‌های ترتیبی ۱۱۰
- شکل ۴-۹ هیستوگرام (نمودار مستطیلی شکل) مانده‌ها ۱۱۰
- شکل ۴-۱۰ نمودار توزیع نرمال مانده‌ها ۱۱۱
- شکل ۴-۱۱ نمودار مانده‌ها در مقابل مقادیر برآزش شده ۱۱۲
- شکل ۴-۱۲ الف و ب، نمودار کنتور رویه پاسخ، اثر pH اولیه و نسبت مولی $[H_2O_2]/[Fe]$ را بر بازدهی حذف ۱۱۳
- شکل ۴-۱۳ الف و ب، نمودار کنتور رویه پاسخ، اثر pH اکسیداسیون و غلظت مولی Fe^{2+} بر بازدهی حذف COD ۱۱۵
- شکل ۴-۱۴ الف و ب، نمودار کنتور رویه پاسخ، اثر غلظت مولی Fe^{2+} و نسبت مولی $[H_2O_2]/[Fe]$ را بر بازدهی حذف COD ۱۱۶
- شکل ۴-۱۵ مقایسه نتایج فنتون و فتوفنتون ۱۱۷
- شکل ۴-۱۶ مقایسه فرآیند فتوفنتون با فرآیند فنتون در تغییرات pH اکسیداسیون با نسبت مولی $[H_2O_2]/[Fe^{2+}]$ ثابت ۱۵ و غلظت مولی Fe^{2+} ثابت ۲۰۰ ۱۱۸
- شکل ۴-۱۷ مقایسه فرآیند فتوفنتون با فرآیند فنتون در تغییرات غلظت مولی Fe^{2+} با نسبت مولی $[H_2O_2]/[Fe^{2+}]$ ثابت ۱۵ و pH اکسیداسیون ثابت ۴/۵ ۱۱۸
- شکل ۴-۱۸ مقایسه فرآیند فتوفنتون با فرآیند فنتون در تغییرات نسبت مولی $[H_2O_2]/[Fe^{2+}]$ با غلظت مولی Fe^{2+} ثابت ۲۰۰ و pH اکسیداسیون ثابت ۴/۵ ۱۱۸

فهرست جداول

جدول ۱-۲	اطلاعات مربوط به ترکیب شیرابه مواد زاید جامد درمحل های دفن جدید و قدیم [۴]	۷
جدول ۲-۲	مقایسه اکسیدکنندگی انواع اکسیدکننده ها [17]	۲۲
جدول ۲-۳	مشخصات شیرابه مورد آزمایش Lopez [2]	۴۵
جدول ۲-۴	خصوصیات شیرابه مورد استفاده در تحقیق Lau [47]	۴۷
جدول ۲-۵	تحقیقات انجام شده بر روی فرآیند فتوفنتون برای کاهش بار آلی انواع مختلف فاضلاب	۵۲
جدول ۲-۶	تحقیقات انجام شده بر روی فرآیند فتون برای کاهش بار آلی انواع مختلف فاضلاب	۵۳
جدول ۳-۱	تدوین مساله مورد آزمایشات فتون و فتوفنتون	۵۶
جدول ۳-۲	داده ها در رگرسیون چندگانه خطی	۵۹
جدول ۳-۳	دامنه تغییر عوامل مؤثر بر فرآیند	۷۰
جدول ۳-۴	مقادیر کد بندی شده پارامترها	۷۱
جدول ۳-۵	مشخصات شیرابه مرکز دفن آرادکود	۷۳
جدول ۳-۶	مشخصات فنی لامپ مورد استفاده	۸۱
جدول ۳-۷	مشخصات ابعادی لامپ مورد استفاده	۸۱
جدول ۳-۸	مشخصات فنی Martini instrument مدل MI805	۸۳
جدول ۴-۱	نتایج آزمایشات مربوط به فتوفنتون	۹۳
جدول ۴-۲	مقادیر کد بندی شده جهت محاسبات رگرسیون و آنالیز واریانس	۹۴
جدول ۴-۳	Analysis of Variance (ANOVA)	۹۶
جدول ۴-۴	ارزش هر کدام از متغیرها در مدل رگرسیون	۹۶
جدول ۴-۵	مقادیر بهینه متغیرهای آزمایش برای بازدهی حذف	۱۰۵
جدول ۴-۶	نتایج آزمایشات مربوط به فتون	۱۰۶
جدول ۴-۷	مقادیر کد بندی شده جهت محاسبات رگرسیون و آنالیز واریانس:	۱۰۶
جدول ۴-۸	Analysis of Variance (ANOVA)	۱۰۸
جدول ۴-۹	ارزش هر کدام از متغیرها در مدل رگرسیون	۱۰۸
جدول ۴-۱۰	مقادیر بهینه متغیرهای آزمایش برای بازدهی حذف	۱۱۶

فصل اول

مقدمه

افزایش سریع جمعیت، توسعه و پیشرفت تکنولوژی و تمایل بشر به افزایش مواد مصرفی و در نتیجه ازدیاد مواد زاید از جمله مسائلی است که اخیراً در جوامع بشری بحران‌های عظیمی را بوجود آورده‌است. از پیچیده‌ترین دشواری‌ها در مدیریت شهرهای بزرگ چگونگی برخورد با پسماندهای شهری است. به طور میانگین رطوبت اولیه زباله‌های خانگی در کشور ایران بالغ بر ۶۰ درصد برآورد شده است. در محل دفن زباله یکی از مشکلات اساسی زیست محیطی غلبه بر حجم بالای شیرابه‌ای است که هم‌زمان و پس از دفن زباله در این محل به وجود می‌آید. جلوگیری از نفوذ این شیرابه به بستر محل دفن و ارائه‌ی روشی جهت جمع‌آوری، نگهداری و در پایان از بین بردن آن از آغاز به عنوان یک مشکل فنی مطرح بوده که هنوز در ایران روش قطعی و عملی برای حل آن ارائه نشده است. آمار منتشر شده از سوی سازمان بازیافت و تبدیل مواد شهرداری تهران نشان می‌دهد ایران از نظر تولید زباله در رتبه دهم جهان قرار دارد.

زمانی که در اثر تجزیه مواد زاید، شیرابه از داخل آن‌ها به خارج تراوش می‌کند، تمامی مواد بیولوژیکی و شیمیایی موجود در مواد زاید را همراه دارد. شیرابه محل دفن، یکی از آلوده‌ترین انواع فاضلاب‌ها می‌باشد که به دلیل استفاده وسیع از لندفیل‌های شهری برای دفع نهایی پسماندها، نگرانی‌های بهداشتی و زیست محیطی فراوانی را ایجاد نموده است. یکی از عوامل مهم در شیرابه زباله، فلزات سنگین محلول در آن می‌باشند. به طور کلی خصوصیات شیرابه به عوامل مختلفی از قبیل ترکیبات پسماند، میزان تثبیت پسماند، هیدرولوژی سایت دفن، درصد رطوبت، تغییرات آب و هوایی و سن لندفیل بستگی دارد.

با توجه به سختگیرانه‌تر شدن استانداردهای زیست محیطی، روش‌های مرسوم تصفیه شیرابه (مانند روش‌های بیولوژیکی) پاسخگوی استانداردها نبوده و ضرورت معرفی و توسعه روش‌های نوین با کارایی بالا، بیش از پیش مشخص می‌گردد. از فرآیندهای مختلف فیزیکی- شیمیایی در سال‌های اخیر، برای تصفیه شیرابه استفاده شده است که از میان آن‌ها، مطالعات زیادی بر روی فرآیندهای پیشرفته اکسیداسیون (AOP)، صورت گرفته است. روش‌های اکسیداسیون پیشرفته بر مبنای تولید یک ترکیب بسیار فعال رادیکال هیدروکسیل (OH) می‌باشد که گستره وسیعی از آلودگی‌های آلی را به سرعت اکسید می‌نماید [1]. در این روش‌ها که با استفاده از ازن، پراکسید هیدروژن و پرتوهای ماوراء بنفش و مافوق صوت انجام می‌شود، با استفاده از قدرت اکسیداسیون شدید رادیکال هیدروکسیل، دسترسی به دو هدف عمده امکان پذیر می‌گردد. نخست آنکه میزان بار آلی پساب تا بیشترین حد ممکن کاهش داده می‌شود که در نتیجه، استفاده از فرآیندهای بیولوژیکی را امکان پذیر می‌نماید [2]. از میان فرآیندهای مختلف اکسیداسیون پیشرفته، استفاده از فرآیند فتوفنتون ($H_2O_2/Fe^{2+}/UV$)، به دلیل سهولت اجرا، امکان به کارگیری آن در مقیاس‌های مختلف و ملاحظات اقتصادی، موردی مناسب می‌باشد. در این فرآیند تصفیه، آهن و پراکسید هیدروژن و اشعه UV سه عامل اصلی تعیین

¹ Advanced Oxidation Process

کننده راندمان و هزینه تصفیه می‌باشند، لذا جهت شناسایی بهتر و ارتقاء این فرآیند، به بررسی شرایط بهینه جهت انجام این واکنش پرداخته می‌شود [3].

۱-۱- تشریح موضوع

دفع زباله‌های خانگی و صنعتی در مرکز دفن، نیازمند فعالیت‌های بسیاری است و قسمت مهمی از سیستم مدیریت زباله در سطح جهانی را تشکیل می‌دهد. یکی از مهمترین مشکلات محیط زیست وابسته به محل دفن، ساماندهی شیرابه در طی فرآیند تجزیه به وسیله بارش باران، در بین لایه‌های زباله در محل دفن و فرآیندهای شیمیایی و زیستی در سلول‌های زباله می‌باشد. شیرابه یک سیال خطرناک است که شامل، ذرات آلی، آمونیا نیتروژن، نمک‌های غیر آلی و فلزات سنگین است. یکی از موضوع‌های مهمی که در حال حاضر باید مورد بررسی قرار بگیرد جمع آوری، نگه داری و تصفیه مناسب شیرابه مرکز دفع است.

تصفیه‌های بیولوژیکی معمولاً برای حذف ترکیبات حجیم آلی زیست تجزیه پذیر به دلیل هزینه و بهره‌وری مناسب مورد استفاده قرار می‌گیرند. ولی به هر حال این فرآیندها به مقدار کافی برای شیرابه با نسبت پایین BOD_5/COD یا ترکیبات سمی، مناسب نیستند. این خاصیت مقاومت درمقابل تجزیه بیولوژیکی ضرورت گسترش تکنیک‌های جایگزین را برای کاهش این آلاینده‌ها ایجاد می‌کند. بنابراین رسوب و انعقاد شیمیایی، اکسیداسیون شیمیایی، جذب کربن فعال یا فرآیندهای غشائی لازم خواهد شد.

فرآیندهای اکسیداسیون پیشرفته ($AOPs$) برای نوآوری تکنولوژی‌های مناسب جهت از بین بردن ترکیبات آلی و آمونیاک نیتروژن، یا برای بالابردن توانایی تجزیه پذیری زیستی فاضلاب نشان داده شده‌اند. این فرآیندها می‌توانند ترکیبات آلی سخت را به اجزاء بی‌ضرر تبدیل کنند و در نهایت محصول نهایی را به حالت معدنی مثل دی‌اکسید کربن و آب در بیاورند. بنابراین، این فرآیندها جایگزین مفیدی برای تصفیه شیرابه با حجم بالایی از مواد آلی خواهند بود.

این فرآیندها رادیکال هیدروکسیل را که پتانسیل اکسیدکنندگی بسیار بالایی دارد و تقریباً توانایی اکسید کردن تمامی آلاینده‌های آلی را دارد، تولید می‌کنند.

بیشتر این فرآیندها با یک اکسیدکننده قوی مثل ازن، اکسیژن یا پراکسید هیدروژن و همراه کاتالیزورهایی مانند فلزات واسطه، آهن، جامدات نیمه رسانا، تابش یا فراصوت استفاده می‌شود. نمونه‌هایی از $AOPs$ عبارتند از: H_2O_2/UV , O_3/UV , TiO_2/UV , H_2O_2/Fe^{2+} و $H_2O_2/Fe^{2+}/UV$.

واکنشگر فنتون همراه با پراکسید هیدروژن و نمک‌های آهنی، به طور گسترده قادر به کاهش مرتبه‌ی آلاینده‌های آلی در انواع جریان‌های فاضلاب و خاک‌ها می‌باشد. این واکنشگرها به آسانی قابل دسترس و نگهداری و نسبتاً بی‌خطر برای استفاده هستند. استفاده از فرآیند فنتون جهت کاهش BOD_5^1 و COD^1 شیرابه محل دفن قبلاً گزارش شده است.

¹ The five-day biochemical oxygen demand

² Chemical Oxygen Demand

یک ترکیب از پراکسید هیدروژن و تابش فرابنفش با آهن (Fe^{II})، فرآیند فتوفنتون نامیده می‌شود که در مقایسه با روش فنتون معمولی و فتولیسیس^۱، رادیکال هیدروکسیل بیشتری تولید می‌کند بنابراین سبب کاهش مقدار بیشتری از آلاینده‌های آلی می‌شود. تولید بالای هیدروکسیل به دلیل ترکیب شدن اجزاء اکسیدکننده و کاتالیزورهای فلزی در حضور تابش فرابنفش و پتانسیل قابل اجرا بودن نور خورشید به عنوان منبع نور فرابنفش برخی از مزیت های جذاب این سیستم می‌باشد. با توجه به گزارش‌ها و تحقیقات انجام شده فرآیند فتوفنتون برای تصفیه شیرابه محل دفن قابل اجراء و مناسب می‌باشد.

اگرچه این تکنولوژی‌ها بسیار مؤثر می‌باشند ولی به عنوان تنها فرآیند تصفیه هزینه بالایی خواهد داشت و به صرفه نیست بنابراین برای رسیدن به بالاترین مقدار حذف اجزاء سخت، انتخاب روشی که با توجه به شرایط بهترین عملکرد را داشته باشد، نیاز خواهد شد. در بسیاری از حالت‌ها اکسیداسیون شیمیایی به عنوان پیش تصفیه برای تجزیه اشیاء آلی سخت تجزیه پذیر، به کار گرفته می‌شود و قابلیت تصفیه بیولوژیکی فاضلاب را بالا می‌برند.

علی‌رغم تلاش بسیار برای تصفیه شیرابه محل دفن به نظر می‌رسد که هیچ توصیه کلی که اعتبار جهانی داشته باشد برای آن وجود ندارد. تمامی شیرابه‌های محل‌های دفن دارای ترکیبات و مشخصات شیمیایی خاصی می‌باشند که مطالعه هر حالت را مهم می‌کند [4].

۲-۱- فرآیند فتوفنتون

فرآیند فنتون باعث کاهش بار آلی و ترکیبات سمی می‌شود و قابلیت تجزیه بیولوژیکی را بالا می‌برد. طبق گزارش‌ها، محدوده بازده حذف COD از ۴۵ تا ۸۵ درصد می‌باشد که به مشخصات شیرابه و مقدار آهن مصرفی به عنوان واکنشگر بستگی دارد. یکی از مشخصات حیاتی در فرآیند فنتون حضور PH در بازه اسیدی است که باعث افزایش اکسیداسیون می‌شود. مقدار PH در فرآیند فنتون برای شیرابه لندفیل بین ۲ تا ۶/۵ گزارش شده است. فرآیند فتوفنتون، یک واکنش بین واکنشگر فنتون (نمک آهنی و پراکسید هیدروژن) با تابش اشعه UV می‌باشد. فتوفنتون به توانایی داشتن در بالابردن کارایی فنتون تیره به وسیله برهم‌کنش تابش با فنتون شناخته شده است. رادیکال‌های هیدروکسیل (OH^*) به وسیله تجزیه پراکسید هیدروژن، وقتی که با یون های آهنی در حضور اشعه UV واکنش می‌دهند، تولید می‌شوند. افزایش غلظت رادیکال های OH^* به مسیر اضافی برای تولید رادیکال‌های آزاد بستگی دارد. بنابراین می‌تواند برای افزایش تبدیل Fe^{3+} به Fe^{2+} و آغاز تولید رادیکال‌های OH^* در طی واکنش $Photolysis$ مورد استفاده قرار بگیرد، بنابراین Fe^{2+} کمتری مورد نیاز خواهد شد. در این فرآیند، برای تعیین مقدارهای بهینه باید هر دو حالت نسبت مطلق و نسبی H_2O_2/Fe^{2+} در نظر گرفته شود. عموماً، حذف مواد آلی با افزایش غلظت نمک آهن (Fe^{2+}) افزایش می‌یابد. نمک آهن اضافی سبب افزایش مقدار لجن آهن که خود نیاز به تصفیه دارد می‌شود.

¹ تجزیه شیمیایی بر اثر نیروی تابشی: $Photolysis$

همچنین مقدار H_2O_2 اضافی باعث شناوری لجن آهن خواهد شد که به دلیل آزاد شدن گاز O_2 می‌باشد، که نتیجه تجزیه شیمیایی H_2O_2 اضافی است [5].

۳-۱- اهداف ویژه

- بکارگیری روشی نوین جهت تصویه شیرابه برای رسیدن به بازدهی بالای ۸۰ درصد
- استفاده از روش آماری سطح پاسخ در راستای بهینه‌سازی پارامترهای موثر در فرآیند فتوفنتون
- مقایسه روش فنتون و فتوفنتون جهت بررسی میزان تاثیر نور UV

۴-۱- فصل بندی پایان نامه

برای ایجاد ساختاری منسجم جهت گردآوری، تحلیل و نتیجه‌گیری، این پایان نامه در ۵ فصل تنظیم و ارائه شده است.

در فصل نخست (مقدمه) که پیش روست، شیرابه ناشی از محل دفن پسماندهای شهری تعریف گردیده و خطرات زیست محیطی و اهمیت تصفیه و مدیریت آن توضیح داده شده است. در فصل دوم، تعریف مختصری از کلیات مربوط به تحقیق نظیر مفهوم شیرابه، خطرات زیست محیطی، ترکیبات و نحوه شکل‌گیری آن و نیز مفاهیم اولیه در زمینه آهن عنصری ارائه شده است. همچنین پیرامون روش‌های مختلف تصفیه شیرابه و مطالعات صورت گرفته در داخل کشور و نیز تجارب کشورهای دیگر در این مقوله، مطالبی تنظیم گردیده است و مطالعات و تحقیقات صورت گرفته مرتبط با این پژوهش نیز در فصل دوم گردآوری شده است.

در فصل سوم، به شرح روش‌ها و مواد استفاده شده به منظور نیل به اهداف تحقیق، پرداخته شده است.

ارائه و بررسی نتایج به دست آمده و بحث و مقایسه آنها با نتایج سایر تحقیقات (در صورت لزوم)، در فصل چهارم گنجانده شده است.

فصل پنجم، به بیان نتیجه‌گیری کلی و به دنبال آن ارائه پیشنهادهایی برای تکمیل و توسعه پروژه حاضر، اختصاص یافته است.

در نهایت نیز مراجع و منابع مورد استفاده، ذکر گردیده است.

فصل دوم

مبانی تئوری و مروری بر کارهای پیشین

۲-۱- مقدمه

در این بخش ابتدا به شرح مختصری از مفاهیم و کلیاتی از شیرآبه، به عنوان یک آلاینده زیست محیطی پرداخته می‌شود و مطالبی در زمینه خطرات زیست محیطی، ترکیبات و نحوه شکل‌گیری آن ارائه می‌گردد.

به بیان روش‌های مختلف تصفیه شیرآبه پرداخته شده و در این میان با تمرکز بر روش فتوفنتون، جنبه‌های مختلف این فرآیند بررسی می‌گردد. پس از آن، مروری مختصر بر مطالعات انجام شده در ایران برای تصفیه شیرآبه با روش‌های مذکور ارائه می‌شود و در پایان نیز وضعیت شیرآبه در کشورهای دیگر مورد ارزیابی قرار می‌گیرد. و در انتها به بررسی روش رویه پاسخ پرداخته می‌شود.

۲-۲- تعاریفات و کلیات

۲-۲-۱- شیرآبه

تعریف شیرابه: عبارت است از مایعی بد بو به رنگ قهوه‌ای تیره که از داخل مواد زاید به خارج تراوش کرده و حاوی مواد محلول و معلق می‌باشد. در اغلب زمین‌های دفن، شیرابه از تجزیه مواد آلی و مایعی که ممکن است از منابع خارجی مثل زهکشی آب‌های سطحی، آب باران، آب‌های زیرزمینی، آب‌های ناشی از منابع زیرزمینی که وارد مواد زاید شده باشد، ناشی شود.

ترکیب شیرابه: زمانی که در اثر تجزیه مواد، شیرابه از داخل آن‌ها به خارج تراوش می‌کند، تمامی مواد بیولوژیکی، شیمیایی موجود در مواد زاید را همراه دارد. جدول زیر ترکیب شیرابه مواد زاید درمحل دفن جدید و قدیم را نشان می‌دهد [6].

جدول ۱-۲ اطلاعات مربوط به ترکیب شیرابه مواد زاید جامد درمحل های دفن جدید و قدیم [۴]

محل دفن قدیم بیش از ۱۰ سال mg/l	محل دفن جدید (کمتر از ۲ سال) mg/l		اجزاء ترکیبی
	متداول	دامنه	
۱۰۰-۲۰۰	۱۰۰۰۰	۲۰۰۰-۳۰۰۰۰	BOD_5
۸۰-۱۶۰	۶۰۰۰	۱۵۰۰-۲۰۰۰۰	TOC
۱۰۰-۵۰۰	۱۸۰۰۰	۶۰۰۰۰-۳۰۰۰	COD
۱۰۰-۴۰۰	۵۰۰	۲۰۰-۲۰۰۰	کل جامدات معلق TSS
۸۰-۱۲۰	۲۰۰	۱۰-۸۰۰	ازت آلی
۲۰-۴۰	۲۰۰	۱۰-۸۰۰	ازت آمونیاکی
۵-۱۰	۲۵	۵-۴۰	نیترات
۵-۱۰	۳۰	۵-۱۰	فسفر کل
۴-۸	۲۰	۴-۸۰	ارتوفسفات

¹ leachate

محل دفن قدیم بیش از ۱۰ سال mg/l	محل دفن جدید (کمتر از ۲ سال) mg/l		اجزاء ترکیبی
	متداول	دامنه	
۵۰۰-۵۰۰۰	۳۰۰۰	۱۰۰۰-۱۰۰۰۰	قلیائیت بر حسب $CaCO_3^1$
۱۰۰-۴۰۰	۲۰۰	۲۰۰-۳۰۰۰	کلسیم
۵۰-۲۰۰	۲۵۰	۵۰-۱۵۰۰	منیزیم
۵۰-۴۰۰	۲۰۰	۲۰۰-۱۰۰۰	پتاسیم
۱۰۰-۲۰۰	۵۰۰	۲۰۰-۲۵۰۰	سدیم
۱۰۰-۴۰۰	۵۰۰	۲۰۰-۳۰۰۰	کلر
۲۰-۵۰	۳۰۰	۵۰-۱۰۰۰	سولفات

مکانیزم‌هایی که باعث انتقال جرم از مواد زاید جامد شده و در نتیجه شیرابه تولید می‌شود به سه دسته تقسیم می‌گردد:

(الف) هیدرولیز مواد زاید جامد و تجزیه بیولوژیکی

(ب) حلالیت نمک‌های محلول موجود در مواد زاید

(ج) لایروبی مواد ذره‌ای

که دو دسته اول بیشترین تأثیر را در کیفیت شیرابه تولیدی از محل دفن دارد [7].

مقدار شیرابه تولیدی در محل دفن زباله شهری را می‌توان از طریق معادله ۱-۲ محاسبه کرد:

$$LP = P - (R + \Delta U + ET + \Delta U_w) \quad 1 - 2$$

که در این معادله:

LP مقدار تولید شیرابه، P میزان بارش، R : رواناب سطحی، ΔU : تغییر در رطوبت ذخیره خاک،

ET : تبخیر از سطح خاک/تبخیر از سطح گیاهان و ΔU_w : تغییر در رطوبت اجزاء زباله می‌باشد.

میزان شیرابه تولیدی همچنین می‌تواند از معادله ساده شده ۲-۲ محاسبه شود.

$$Q = P - R - E \quad [mm/m^2] \quad 2-2$$

که Q : مقدار شیرابه، P : میانگین ارتفاع بارش سالانه محاسبه شده در لندفیل، R : رواناب سطحی

در واحد سطح لندفیل و E : تبخیر به عنوان بخشی از بارش محاسبه شده در واحد سطح لندفیل

می‌باشد [8].

تجزیه پذیری بیولوژیکی با زمان متفاوت است. تغییرات تجزیه پذیری بیولوژیکی شیرابه بواسطه

تعیین نسبت BOD_5 / COD پایش می‌شود. در ابتدا این نسبت حدود ۰/۵ یا بیشتر می‌باشد. نسبت

¹ Calcium Carbonate