

تصفیه و کینتیک فاضلاب مصنوعی حاوی نفتالین با استفاده از نانو ذرات دی اکسید تیتانیوم ثبیت شده بر روی کربن فعال

احمد خدادادی^۱، حسین گنجی دوست^۲، حسین ایجادپناه ساروی^۳

نویسنده مسئول: تهران، تقاطع بزرگه چمران و آل احمد، دانشگاه تربیت مدرس، دانشکده عمران و محیط زیست، گروه محیط زیست
akdarban@modares.ac.ir

دریافت: ۹۰/۰۴/۲۰ پذیرش: ۹۰/۰۷/۱۹

چکیده

زمینه و هدف: حذف نفتالین که کاربرد گسترده‌ای در صنایع شیمیایی دارد به دلیل سخت تجزیه پذیر بودن ترکیبات آروماتیک با فرایند‌های متداول تصفیه امکان پذیر نیست. هدف از این تحقیق حذف نفتالین از محلول‌های آبی به روش اکسیداسیون پیشرفتی با استفاده از نانو ذرات دی اکسید تیتانیوم ثبیت شده بر روی کربن فعال می‌باشد.

روش بررسی: در این مطالعه برای ثبیت نانو ذرات TiO_2 بر روی زغال فعال، پس از تهییه سوسپانسیون نانو TiO_2 آن را با دانه‌های زغال اختلاط داده و مدت ۳۰ دقیقه در دستگاه ماکروویو با شدت ۱۸۰ وات قرار داده شد. راکتور فتوکاتالیستی شامل بشر ۱ لیتری با شرایط اختلاط کامل و هواده‌ی، تحت تابش پرتو-UV-C ۲۰ وات بوده است.

یافته‌ها: نتایج نشان دادند که فرایند فتوکاتالیستی UV/TiO_2 با کاهش غلظت نفتالین بازدهی حذف افزایش پیدا نموده به طوری در غلظت ppm ۱۰۰ مقدار حذف نفتالین بعد از ۳ ساعت برابر با ۹۲ درصد است نتایج در صورتی که در غلظت ppm ۲۵ تقریباً در ۲ ساعت بازدهی حذف کامل است.

نتیجه گیری: فرایند UV/TiO_2 به عنوان یکی از روش‌های اکسیداسیون پیشرفتی است که پایداری و راندمان بالا از امتیازات آن به شمار می‌آید. در $pH=11$ بیشترین بازدهی حذف نفتالین صورت گرفته و بعد از مدت $1/5$ ساعت غلظت نفتالین از $100 ppm$ به $10 ppm$ رسید، درصد حذف نفتالین با استفاده از این روش بالغ بر ۹۰ درصد بوده است.

واژگان کلیدی: نفتالین، تصفیه فاضلاب مصنوعی، دی اکسید تیتانیوم، فرایند فتوکاتالیست، کربن فعال

۱- دکترای مهندسی عمران محیط زیست، دانشیار دانشکده فنی و مهندسی، دانشگاه تربیت مدرس
۲- دکترای مهندسی عمران محیط زیست، استاد دانشکده عمران و محیط زیست، دانشگاه تربیت مدرس
۳- دانشجوی کارشناسی ارشد فراوری مواد معدنی، دانشکده عمران و محیط زیست، دانشگاه تربیت مدرس

مقدمه

قرار دادند، در این تحقیق تاثیر عواملی مانند pH، غلظت ماده واکنش‌دهنده و مقدار کاتالیست مورد بررسی قرار گرفت (۵). Zielinska و همکاران در سال ۲۰۰۷ به وسیله هیدرولیز تراپریز پرکسید (TTIP) در ۶۰۰-۱۰۰ درجه سیلیسیوس نانوذره دی اکسید تیتانیوم یا تولید و فعالیت فتوکاتالیستی این نانوذرات را با کربن فعال در حذف β -نفتول مورد بررسی قرار دادند و درصد حذف β -نفتول را بیش از ۹۰ درصد گزارش نمودند (۶).

Barka و Qourazal در سال ۲۰۰۹ با استفاده از چند فتوکاتالیزور تجاری دی اکسید تیتانیوم تخریب فتوکاتالیزوری β -نفتول را مورد بررسی و مطالعه قرار دادند و تاثیر عوامل مختلف مانند نوع TiO_2 ، غلظت آلاینده، pH و حضور موادی چون پراکسید هیدروژن، برومات پتاسیم، سولفات پتاسیم و غیره را بررسی کردند همچنین نشان دادند کیتیک تجزیه β -نفتول از مدل لانگمیر پیروی می‌کند و یون‌های Co^{2+} , Na^+ , Mg^{2+} , Ca^{2+} , Zn^{2+} تاثیر خاصی بر کارایی حذف ندارند (۷).

هدف از این تحقیق بررسی میزان حذف فتوکاتالیستی نفتالین در شرایط مختلف pH، غلظت نفتالین و مقادیر کربن فعال حاوی نانوذرات و مقادیر مختلف اکسیژن محلول، می‌باشد.

مکانیسم حاصل از واکنش‌های فتوکاتالیستی دی اکسید تیتانیوم به علت خواص بسیار مناسب آن بیش از هر ماده دیگری برای پژوهش‌های فتوکاتالیستی مورد استفاده قرار گرفته است و دی اکسید تیتانیوم از فعالترین کاتالیست به شمار می‌آید و شاید بتوان گفت تنها ZnO می‌تواند از لحاظ فعالیت با آن رقابت کند (۸). برخی از خواص مهم آن که موجب این مساله شده است عبارتند از: مقاومت شیمیایی، غیر سمی بودن، ارزان بودن و پایدار بودن و همچنین، انرژی فاصله ترازهای آن ۳ تا ۲، ۲ الکترون ولت می‌باشد که با نور UV با طول موج کمتر از ۳۸۵ نانومتر می‌تواند برانگیخته شود. بر خلاف فلزات که دارای محیط پیوسته‌ای از الکترون‌ها می‌باشند، نیمه هادی‌ها دارای منطقه عاری از انرژی هستند

هیدرولیکن‌های آروماتیک در دسته مواد خطرناک و سمی قرار دارند و اخیراً به عنوان ترکیبات سرطان‌زا شناخته شده‌اند. نفتالین که به نام‌های آلبوکربن، کافور قیر، قیر سفید یا نفتزن نیز معروف است از دو حلقه جوش خورده بنزن ساخته شده است و از زغال سنگ به دست می‌آید. نفتالین برای گندزدایی و حشره‌کشی کاربرد فراوانی دارد. آلدگی منابع آب توسط نفتالین در اکثر کشورهای صنعتی گزارش شده است و میزان مجاز آن در آب آشامیدنی ۰.۵ میلی گرم بر لیتر براساس استاندارد بهداشت جهانی می‌باشد، بنابراین حذف آن از پساب صنعتی حائز اهمیت است (۱). در میان روش‌های حذف آلینده‌های آلی از آب و فاضلاب تجزیه بیولوژیکی پساب توسط میکرووارگانیسم‌ها بیشتر مورد توجه بوده است، ولیکن به دلیل حلقه‌های بنزنی در هیدرولیکن‌های آروماتیک بازدهی حذف بیولوژیک به شدت کاهش یافته و میکرووارگانیسم‌ها قادر به شکستن این ساختارها نمی‌باشند. بنابراین در سال‌های اخیر توجه بسیاری از محققین به استفاده از روش‌های نوین اکسیداسیون پیشرفته Advanced Oxidation Process (AOP) معطوف شده است (۲). از میان روش‌های مختلف این تکنیک، روش اکسیداسیون فتوکاتالیستی با استفاده از نانوفتوکاتالیست‌ها روشی بسیار موثر است. این روش به وسیله تابش اشعه ماوراء بنفش به سطح یک نیمه رساناً مانند TiO_2 , ZnO صورت می‌گیرد. این مواد در اثر تابش تحریک شده و با انتقال الکترون در لایه‌های سطحی مولکول تولید جفت الکترون حفره می‌کنند. حفره حاصل دارای خاصیت اکسیدکنندگی قوی و الکترون احیاکننده خوبی است و با تولید رادیکال هیدروکسیل، سبب تجزیه مولکول‌های آلی آلینده می‌شود (۳). در خصوص تحقیقات انجام شده در رابطه با استفاده از نانوفتوکاتالیست‌ها در حذف نفتول می‌توان به مطالعات زیر اشاره نمود.

Ania و همکاران در سال ۲۰۰۶ تخریب فتوکاتالیزوری β -نفتول را توسط نانو Degussa P25 مورد مطالعه و بررسی

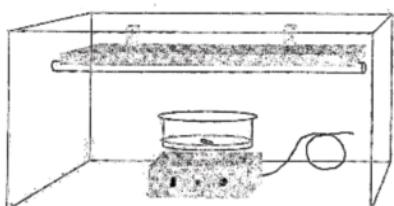
مواد و روش‌ها

الف. مواد مورد نیاز

نفتالین با جرم مولکولی $128/17 \text{ g/mol}$ و با فرمول $C_{10}H_8$ و خلوص بیش از ۹۹/۹۵ از شرکت مرک آلمان و نانو ذرات دی اکسید تیتانیوم از شرکت Degusa آلمان با اندازه ذرات ۲۱ نانومتر و سطح مخصوص $\text{m}^2/\text{g} = 50$ مورد استفاده قرار گرفتند.

ب. فوتو راکتور

فوتو راکتور مورد نظر از یک جعبه چوبی که در داخل آن لامپ UV-C (۲۰ W)، یک همزن و یک ظرف آزمایشگاهی به قطر ۱۴ و ارتفاع ۷/۵ تشكیل گردید. در این سیستم کنترل دقیق دما به دلیل کمبود امکانات میسر نبوده و به همین دلیل اثرات تغییرات دما بر روی حذف نفتالین صورت نگرفت.



شکل ۱: نمایی از فوتو راکتور مورد استفاده در حذف نفتالین

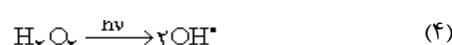
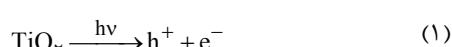
ج. روش کار

به دلیل هدر روی نانو ذرات در روش‌های معلق امروزه رویکرد تحقیقات به سمت ثابت ماندن جایگاه نانو ذرات معطوف گردیده. نانو ذرات مختلف با روش‌های متفاوت ثبت بروی سطوح مختلفی نشانده شده‌اند، از جمله نانو ذرات TiO_2 بر روی سطوح مواد جاذبی چون سیلیس، شیشه، سیلیکاژل خاک، دیاتومه، بتونیت، کربن فعال و کیتوزان ثبت گردیده است.^(۹)

که در آن هیچ سطحی از انرژی برای تشویق به باز ترکیب زوج الکترون - حفره که در اثر فعال‌سازی نوری در جامدات نیمه هادی به وجود می‌آید، وجود ندارد. این ناحیه خالی از انرژی را که از بالای تراز الکترونی پر شده ظرفیت تا زیر تراز الکترونی هدایت (که دارای جای خالی الکترون‌هاست) امتداد می‌یابد، فاصله ترازها می‌نمند^(۸).

اگر انرژی یک فوتون نوری برابر یا بیشتر از فاصله ترازهای الکترونی یک نیمه هادی باشد، جذب این فوتون توسط جامدات نیمه هادی، یک الکترون (e⁻) را از تراز ظرفیت آن برانگیخته ساخته و به تراز هدایت انتقال می‌دهد. در این زمان یک جای خالی الکترون یا بار مثبت که به آن حفره می‌گویند (h⁺) نیز در تراز ظرفیت به وجود می‌آید. زوج الکترون و حفره تشکیل شده یا بار دیگر با یکدیگر ترکیب می‌شوند که در نتیجه آن انرژی گرمایی تولید خواهد شد و یا در واکنش‌های اکسیداسیون - احیا با ترکیبات جذب شده روی سطوح نیمه هادی شرکت خواهد نمود و به علت نیاز نور UV جهت انجام نقش کاتالیستی مجبور به آن فوتوکاتالیست اطلاق می‌گردد^(۸).

در سطح کاتالیزور دی اکسید تیتانیوم تابش اشعه ماوراء بنفش با طول موج ۳۸۰ نانومتر باعث برانگیخته شدن الکترون می‌شود، اکسیژن موجود در محیط محلول الکترون برانگیخته را می‌پذیرد. حفرهای با بار مثبت باقی می‌ماند و با جذب یون OH⁻ موجود در محیط، رادیکال OH⁰ تولید می‌کند. رادیکال تولید شده به شدت فعال می‌باشد و آلاینده‌های موجود در آب یا فاضلاب را اکسید می‌کند. واکنش‌های زیر نحوه تولید رادیکال هیدروکسیل در دی اکسید تیتانیوم را توصیف می‌کنند^(۸):



یافته ها

عوامل تاثیرگذار بر فرایند فتوکاتالیستی مانند pH و غلظت آلاینده و غلظت کربن فعال حاوی نانو ذرات و همچنین وجود اکسیداسیون محلول براندمان حذف نفتالین مورد بررسی قرار گرفت که خلاصه‌ای از نتایج به دست آمده در ادامه اشاره می‌گردد.

بررسی اثر pH بروی تجزیه نفتالین

pH محیط دارای اثرات پیچیده‌ای بر سرعت واکنش اکسیداسیون مواد می‌باشد اما به طور کلی اثر این پارامتر بستگی به نوع آلاینده و نقطه بار صفر (ZPC) کاتالیست در فرایند اکسیداسیون دارد و در اثر تغییرات اسیدیتیه نیروی الکترواستاتیک میان سطح آلاینده و کاتالیست تغییر می‌نماید(۱۱). تعیین pH بهینه با استفاده از محلول ۱۰۰ ppm از نفتالین در حضور نانو ذرات دی اکسید تیتانیوم انجام شد. با توجه به نتایج بدست آمده (شکل ۱) مشاهده‌می‌شود که با افزایش pH بازدهی حذف افزایش می‌یابد، دلیل این موضوع را می‌توان این طور بیان نمود که نقطه بار صفر نانو ذرات TiO_2 برابر $6/2$ است و در مقادیر pH های بالاتر از $6/2$ سطح نانو ذرات دارای بار منفی می‌شوند و جاذبه بیشتری به وجود آمده. در نتیجه با برقراری نیروی الکترواستاتیک میان نانو ذرات و آلاینده امکان واکنش بیشتر گردیده و در نتیجه سرعت واکنش افزایش می‌یابد. همچنین Ania نشان داد فرایند در محیط بازی با pH برابر با 10 پیشرفت بیشتری دارد که با نتایج به دست آمده هم خوانی دارد (۴).

اثر غلظت نفتالین

همان طور که در شکل ۲ مشاهده می‌شود با افزایش غلظت نفتالین راندمان حذف کاهش می‌یابد. می‌توان علت این امر را چنین توجیه کرد که با افزایش غلظت نفتالین تعداد جایگاه‌های فعال سطح کاتالیست (به واسطه اشغال آنها با غلظت بالایی از مولکول‌های آلاینده) کاسته می‌شود و در نتیجه سرعت تولید مواد اکسیدکننده مانند رادیکال‌های آزاد هیدروکسیل در اثر دریافت پرتوهای UV کاسته می‌شود و بنابراین سرعت

در این مطالعه ثبت نانو ذرات دی اکسید تیتانیوم بر روی سطح کربن فعال انجام گردید برای این منظور مخلوط ۴ گرم نانو ذره در 100 سی سی اتانول قرار گرفت و با اسید نیتریک رقیق pH مخلوط بروی عدد ۳ تنظیم گردید، سپس به منظور پراکندگی کامل نانو ذرات، به مدت ۱۵ دقیقه مخلوط حاصل اولتراسونیک شده و در نهایت در مجاورت کربن اکسید به مدت ۳۰ دقیقه قرار گرفت و برای عملیات ثبت حرارتی به مدت ۳۰ دقیقه در ماکروفر 180 وات با دمای 150 درجه قرار گرفت. سپس محلول نفتالین (100 ppm) با نانو ذرات ثبت شده بروی کربن فعال (۵ گرم بر لیتر) درون فتو راکتور مورد نظر قرار گرفتند بعد از روشن کردن لامپ و آغاز فرایند در زمان‌های مشخص از محتويات درون راکتور نمونه گیری شد(۹).

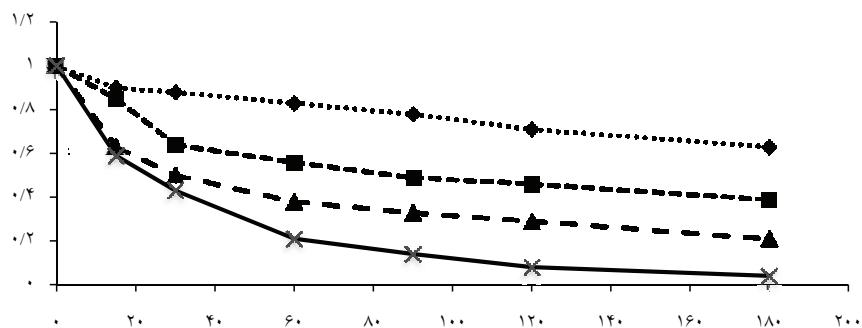
د. روش آنالیز

تعیین غلظت نفتالین توسط دستگاه کروماتوگرافی گازی (GC) (Varian) صورت گرفت و برای تزریق نمونه به دستگاه GC لازم است که نمونه از فاز آبی به فاز آلی متقل گردد. برای این منظور ابتدا 10 میلی لیتر از نمونه را با 2 میلی لیتر دی کلر متان مخلوط کرده و بروی همزن قرار داده بعد از نیم ساعت 2 میلی لیتر دی کلرومتان را که سنگین تر از نمونه آبی بوده جدا گردید و این روند را 2 بار دیگر تکرار شد و در نهایت 6 میلی لیتر دی کلرومتان حاوی نفتالین به دست آمده با حرارت ملایم به حجم یک میلی لیتر رسانیده شد (لازم به ذکر است به دلیل حلالیت بالای نفتالین در دی کلرومتان در فاز آلی می‌ماند و به فاز گازی نمی‌رود). در نهایت تنظیم دمایی دستگاه به صورت مقابل بوده: دمای اولیه آون 65 درجه به مدت یک دقیقه و سپس با گردیان 15 درجه بر دقیقه به 210 رسیده و 3 دقیقه در این دما باقی ماند، دمای اینجکتور در حالت اسپیلت لس (splitless) برابر 200 درجه و دمای دکتور 210 درجه تنظیم گردید (۱۰). در نهایت پس از آماده سازی نمونه و تنظیم دستگاه یک میکرولیتر نمونه به دستگاه تزریق شد.

برابر است با 100 ppm درصد. مسلماً در مقدار 10 gr/L تعداد کل نانو ذرات بیشتر از سایر غلظت‌ها بوده و در نتیجه دارای بیشترین بازدهی حذف بوده است نتایج مشابهی توسط Tryba و سایر محققین گزارش شده است (۱۴-۱۲).

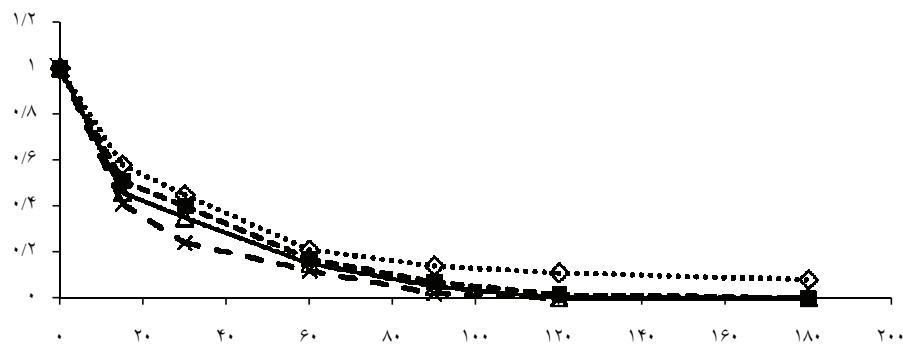
واکنش نیز کاهش می‌یابد. همان‌طور که در شکل دیده می‌شود در غلظت 100 ppm مقدار حذف نفتالین بعد از ۳ ساعت برابر با 92 ppm است در صورتی که در غلظت 25 ppm تقریباً در ۲ ساعت بازدهی حذف کامل است.

...◆... Series1 -■- Series2 -▲- Series3 -×- Series4



شکل ۱: تغییرات غلظت نفتالین به غلظت اولیه نفتالین نسبت به زمان در pH های مختلف (مقدار کربن فعال حاوی نانو ذرات ثبیت شده 5 gr/L) و (20W UV-C)

...◆... Series1 -■- Series2 -▲- Series3 -×- Series4



شکل ۲: تاثیر غلظت اولیه نفتالین بر بازدهی حذف در زمان (مقدار کربن فعال حاوی نانو ذرات ثبیت شده 5 gr/L)

بحث

اثر اکسیژن محلول بر حذف نفتالین

سرعت و کارایی فرایندهای فوتوكاتالیستی به طور قابل توجهی در حضور اکسیژن و یا افزودن بعضی عوامل اکسیدکننده نظری پراکسیدها بهبود می‌یابد. علت این موضوع را می‌توان چنین بیان کرد، که مولکول اکسیژن به عنوان یک عامل گیرنده الکترون عمل کرده و مانع از ترکیب مجدد الکترون-حفره در سطح کاتالیست می‌شود و در نتیجه آنیون سوپر اکسید که عاملی

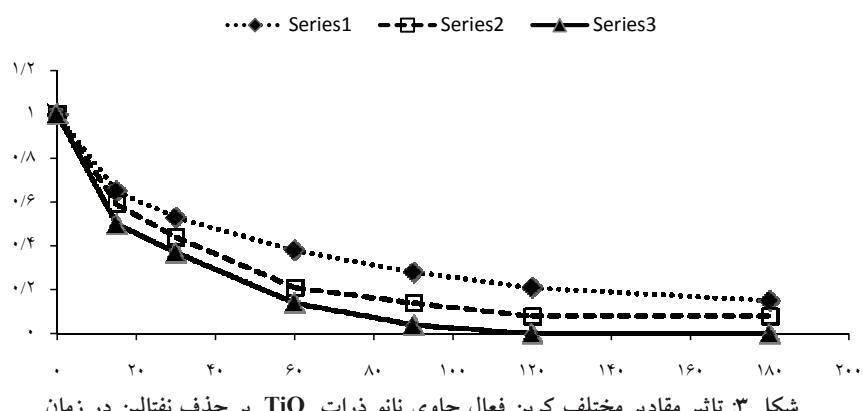
تاثیر درصد کربن فعال حاوی نانو ذرات ثبیت شده با توجه به شکل ۳ مشخص است که با افزایش غلظت کربن فعال حاوی نانو ذرات ثبیت شده در سطح آن بازدهی حذف افزایش می‌یابد. علت این نیز افزایش تعداد جایگاه‌های فعال سطحی بروی نانو ذرات دی اکسید تیتانیوم است. همان‌طور که دیده می‌شود درصد حذف نفتالین در مقدار 10 gr/L از کربن فعال در زمان ۳ ساعت به ترتیب

به ۹۶ درصد افزایش یافته و در دقیقه ۱۰۰ راندمان حذف β -نفتول نزدیک به ۹۰ درصد بوده است و علت این امر را تولید ازن ناشی از تابش پرتوهای UV-C و اکسیداسیون شیمیایی ناشی از ازن می‌باشد^(۵).

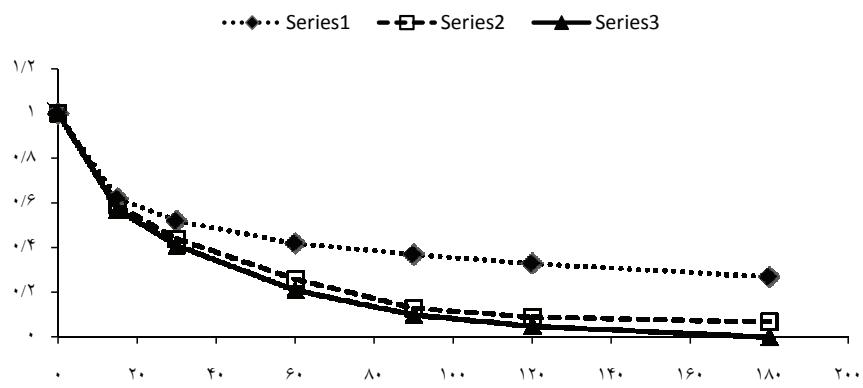
مقایسه بازدهی نانو ذرات ثبیت شده و نانو ذرات معلق در نقطه pH بهینه

به منظور بررسی تفاوت بازدهی میان استفاده از روش نانو ذرات معلق در سیستم و روش نانو ذرات ثبیت شده در جایگاه ثابت این بررسی صورت گرفت. در شکل ۵ مشاهده می‌شود

اکسیدکننده است تولید شده و مجدداً از طریق انجام واکنش ممکن است تولید رادیکال هیدروکسیل کند. به منظور بررسی حضور اکسیژن در یک مرحله با استفاده از محلول سولفید سدیم (۱۰ gr/L) اکسیژن محلول موجود در نمونه را حذف نموده و از طرف دیگر در ظرفی دیگر، با استفاده از ppm اکواریوم هوادهی انجام شد و غلظت اکسیژن محلول به ۶,۲ رسانده شد و میزان حذف نفتالین را محاسبه گردید. طبق شکل ۴ نتایج بیانگر این موضوع می‌باشد که میزان حذف نفتالین در حالت هوادهی بیشتر از حالت عادی و نیز در حالت



شکل ۳: تاثیر مقادیر مختلف کربن فعال حاوی نانو ذرات TiO_2 بر حذف نفتالین در زمان



شکل ۴: تاثیر اکسیژن محلول بر حذف نفتالین (مقدار کربن فعال حاوی نانو ذرات ثبیت شده ۵ gr/L و UV-C 20W)

که در حالت استفاده از نانو ذرات دگوسا به صورت معلق میزان حذف در مرحل زمانی مشابه از نانو ذرات ثبیت شده بالاتر می‌باشد و در زمان ۳ ساعت بازدهی حذف تقریباً کامل می‌باشد در صورتی که نانو ذرات ثبیت شده پس از ۳ ساعت حدود ۹۲ درصد حذف دارند. ولی علی‌رغم بازدهی بالاتر به

عادی نیز حذف نفتالین بیشتر از حالت بدون اکسیژن محلول بود. Qourazal نشان داد در غیاب اکسیژن، حذف β -نفتول افت شدیدی می‌کند، به طوری که در غیاب اکسیژن و زمان پرتودهی ۳ ساعت حذف β -نفتول ۴۷/۶ درصد بوده و راندمان حذف در حضور اکسیژن با غلظت ۶ میلی‌گرم بر لیتر

معادل ثابت سرعت واکنش درجه اول است. جدول ۱ مقادیر k و R^2 واکنش تجزیه فوتوكاتالیستی نفتالین را در شرایط بهینه نشان می‌دهد، همان طور که دیده می‌شود روند تغییرات غلظت با زمان از مدل سینتیکی درجه اول می‌باشد و می‌توان اثر غلظت را بروی ثابت سرعت واکنش دید (با افزایش غلظت اولیه مقدار ثابت سرعت واکنش کاهش می‌یابد).

نتیجه گیری

برای حذف آلاینده‌های سخت تجزیه پذیر به جای استفاده از فرایندهای معمول بیولوژیکی می‌توان از فرایند فوتوكاتالیستی با بازدهی بالا و سرعت بیشتر استفاده کرد. درصد حذف نفتالین با غلظت 100 ppm در pH های $3, 7, 9, 11$ در زمان 3 ساعت به ترتیب برابر با $92, 78, 61, 37\%$ درصد است. با کاهش غلظت آلاینده، بازدهی حذف افزایش می‌یابد و در غلظت 25 ppm نفتالین در زمان 2 ساعت راندمان حذف کامل می‌باشد.

با افزایش غلظت کربن فعال حاوی نانو ذرات TiO_2 (ثبت شده بر روی آن)، درصد حذف آلاینده افزایش می‌یابد. ثابت سرعت در غلظت‌های 100 ppm ، $75, 50, 25$ برابر با $0/01987, 0/02662, 0/02907, 0/02953$ است، مشاهده می‌شود با کاهش غلظت سرعت واکنش نیز افزایش می‌یابد.

دلیل مشکلات مربوط به بازیابی نانو ذرات و اتلاف بیش از اندازه و غیر اقتصادی شدن فرایند استفاده از روش نانوذرات معلق به تدریج رو به کاهش است. همچنین با مقایسه نتایج با راکتورهای شاهد می‌توان مشاهده نمود راندمان حذف در حالت استفاده تنها از UV حدود 11 درصد و در حالت استفاده توام از کربن فعال و UV حدود 39 درصد می‌باشد.

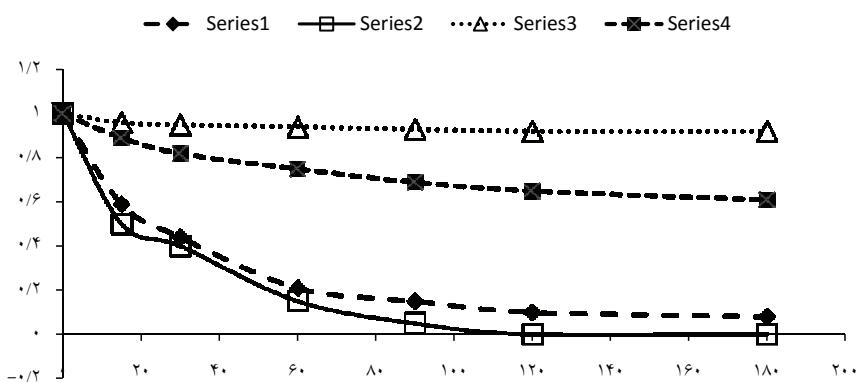
کیتیک واکنش

عوامل متعددی ممکن است بر نحوه عملکرد واکنش‌ها اثرگذار باشد، بر اساس غلظت آلاینده بر سرعت واکنش‌ها یک واکنش می‌تواند دارای درجه صفر، اول و دوم باشد. بر اساس مدل‌های سینتیکی فرایندهای فوتوكاتالیستی مشخص شده که این فرایند از درجه یک است و مدل لانگمیر-هینشلوود، مدل سینتیکی است که برای توصیف واکنش‌های درجه اول در سطح مشترک بین فازهای جامد-مایع کاربرد داشته و رابطه آن به صورت زیر است:

$$(1) \quad r_a = -dc/dt = K_r K_a C / (1 + K_a C)$$

در این رابطه K_r, K_a, C به ترتیب غلظت اولیه، ثابت جذب و ثابت سرعت می‌باشد (۱۲).

اگر نمودار $(\ln(C_0/C))$ نسبت به زمان رسم و تغییرات این پارامترها به صورت خط راست نمایش داده شود، شبیه خط



شکل ۵: مقایسه حذف نفتالین توسط نانو ذرات TiO_2 به حالت معلم در نمونه و ثابت یافته بر روی کربن فعال

جدول ۱: مقادیر k و R^2 واکنش تجزیه فتوکاتالیستی نفتالین در شرایط بهینه (مقدار کربن فعال حاوی نانو ذرات ثبیت شده $20W$ UV-C و $5 gr/L$ pH=۱۱)

$C_0(ppm)$	$K(min^{-1})$	R^2
۱۰۰	۰/۰۱۹۸۷	۰/۹۷۶۴
۷۵	۰/۰۲۶۶۲	۰/۹۸۷۷
۵۰	۰/۰۲۹۰۷	۰/۹۸۴۳
۲۵	۰/۰۲۹۵۳	۰/۹۶۸۱

منابع

1. Jafapour M. Evaluation of bioreactor and advanced oxidation process for wastewater treatment, Proceedings of Seminar of Environmental Engineering; 2006; Tarbiat Modares University, Tehran (in Persian).
2. Hemmati Borji S, Nasseri S, Nabizadeh R, Mahvi AH, Javadi AH. Photocatalytic degradation of phenol in aqueous solutions by Fe(III)-doped TiO₂/UV Process. Iranian Journal of Health and Environment. 2011;3(4):369-80 (in Persian).
3. Rahmani A, Enayati Movafagh A. Investigation of photocatalytic degradation of phenol through UV/TiO₂ Process. Journal of Water & Wastewater. 2006;58:32-37 (in Persian).
4. Ania CO, Bandosz TJ. Importance of structural and chemical heterogeneity of activated carbon surfaces for adsorption of dibenzothiophene, Langmuir. 2005;21(17):7752-59.
5. Fujishima A, Rao TN, Tryk DA. Titanium dioxide photocatalysis. Journal of Photochemistry and Photobiology C Photochemistry Reviews. 2000;1(1):1-21.
6. Ania CO, Parra JB, Pevida C, Arenillas A, Rubiera F, Pis JJ. Pyrolysis of activated carbons exhausted with organic compounds. Journal of Analytical and Applied Pyrolysis. 2005;74(1-2):518-24.
7. Zielinska B, Grzechulska J, Grzmil B, Morawski AW. Photocatalytic degradation of Reactive Black 5 A comparison between TiO₂-Tytanol A11 and TiO₂-Degussa P25 photocatalysts. Applied Catalysis B: Environmental. 2001;35(1):1-7.
8. Qourzal S, Barka N, Tamimi M, Assabbane A, Nounah A, Ihlal A, et al. Sol-gel synthesis of TiO₂-SiO₂ photocatalyst for β-naphthol photodegradation. Materials Science and Engineering: C. 2009;29(5):616-20.
9. Diebold U. The surface science of titanium dioxide. Surface Science Reports. 2003;48(5-8):53-229.
10. Ganeian MT. Activated sludge and photocatalytic for Azo 19 Color. [dissertation]. Tarbiat Modares University: Iran; 2009 (in Persian).
11. Tomoki, T., Naoko, K., Ikuichiro, I., Norio, I., Masahiro, T., Michio, I., Carbon coating of anatase-type TiO₂ and photoactivity. J Mater Chem. 2002;12:1391-96.
12. Daneshvar N, Hejazi MJ, Rangarangy B, Khataee AR. Kinetic modeling of photocatalytic degradation of Acid Red 27 in UV/TiO₂ process. Journal of Photochemistry and Photobiology A: Chemistry. 2004;168(1-2):39-45.
13. Tryba B. Increase of the photocatalytic activity of TiO₂ by carbon and iron modification. International Journal of Photoenergy. 2008;doi:10.1155/2008/721824
14. Seredych M, Gierak A. Influence of water on adsorption of organic compounds from its aqueous solutions on surface of synthetic active carbons. Colloids and Surfaces A: Physicochem. Eng. Aspects. 2004;245:61-7.
- Ania CO, Cabal B, Pevida C, Arenillas A, Parra JB, Rubiera F, et al. Removal of naphthalene from aqueous solution on chemically modified activated carbons. Water Res. 2007;41(2):333-40.

Treatment and Kinetic of Synthetic Wastewater Containing β -naphthol by Nano Titanium Oxide Coated on Activated Carbon

*Khodadadi A.¹, Ganjidoust H.², Ijad panah H.²

¹Department of Environmental Engineering, Faculty of Engineering, Tarbiat Modares University, Tehran, Iran

²Department of Civil Engineering, Faculty of Environmental Engineering Division, Tarbiat Modares University, Tehran, Iran

Received: 11 July 2011 Accepted: 11 October 2011

ABSTRACT

Background and Objectives: Many industrial effluent plants contain amounts of hard biodegradable compounds such as β -naphthol which can be removed by conventional treatment systems. The objective of this research is to treat wastewater containing naphthalene by nano titanium oxide coated on activated carbon.

Materials and Methods: Photocatalytic experiments were carried out for different concentrations of β -naphthol using time and pH as dependent factors. Nano TiO₂ coated on activated carbone in one liter batch reactor and the resultants compounds' concentration were measured in a photocatalytic reactor with UV-C of 12 Watt.

Results: The experimental results indicated that UV/ nano TiO₂ coated on activated carbone removed 92% of β -naphthol with concentrations of 100 mg/L within an overall elapsed time of three hours. β -naphthol total removal with concenteration of 25 mg/L was observed in two hours.

Conclusions: UV/ nano TiO₂ process is very fast and effective method for removal of β -naphthol and pH 11 was indicated as the optimum pH.

Keywords: β -naphthol, Synthetic wastewater, Nano-TiO₂ Photo catalysis process, Activated carbon

*Corresponding Author: akdarban@modares.ac.ir
Tel: +98 9126185023 Fax:+98 21 88 4914