

Comparison of the Catalytic Potential of MgO/GAC, MgO/Perlite and Mgo/Pumice in the Catalytic Ozonation Process for Degradation and Mineralization of Catechol

Moussavi G¹, Aghapour A.A^{*2}, Yaghmaeian K³

1. Department of Environmental Health Engineering, Faculty of Medical Sciences, Tarbiat Modares University, Tehran, Iran

2. Department of Environmental Health Engineering, School of Public Health, Urmia University of Medical Sciences, urmia, Iran

3. Department of Environmental Health Engineering, School of Public Health, Tehran University of Medical Sciences, Tehran, Iran

*Corresponding author. Tel: +984432752306, Fax: +984432770047, E-mail: aaaghapour@gmail.com

Received: Nov 30, 2014 Accepted: Jul 10, 2015

ABSTRACT

Background & objectives: Catechol is a phenolic compound which can enter into the environment by various industries. The main objective of this project is to produce a composite of MgO with high catalytic potential for catechol removal from wastewater using ozonation process.

Methods: MgO crystals were produced and coated on the supports by sol-gel-thermal method. Catechol concentration was determined by high-pressure gas chromatography (HPLC).

Results: All three catalysts were effective in increasing catechol removal efficiency. However, efficiency of GAC/MgO at various pH was the highest followed by Perlite/MgO and Pumice/MgO. Due to radical production, the catalyst MgO/GAC plays an important role in mineralization (COD removal) of catechol. The catalytic potential of MgO/GAC composite with ozonation to mineralize catechol was 38.5% at catalyst level of 10 g/l and reaction time of 60 min.

Conclusion: Catalytic ozonation with MgO/GAC can be regarded as an important process with high capacity for degradation and mineralization of toxic and resistant to biodegradation chemical compounds at high concentrations.

Keywords: Catechol; Ozonation; MgO.

مقایسه پتانسیل کاتالیزوری کامپوزیت MgO/Perlite و MgO/GAC در فرایند ازن زنی کاتالیزوری برای تجزیه و معدنی سازی کاتکول

سید غلامرضا موسوی^۱، علی احمد آقابور^{۲*}، کامیار یغمائیان^۳

۱. دانشیار گروه مهندسی بهداشت محیط، دانشکده علوم پزشکی، دانشگاه تربیت مدرس ۲. استادیار گروه مهندسی بهداشت محیط، دانشکده پژوهش و تحقیقات صنعتی، دانشگاه علوم پزشکی ارومیه ۳. دانشیار گروه مهندسی بهداشت محیط، دانشکده پژوهش و تحقیقات صنعتی، دانشگاه علوم پزشکی تهران
* نویسنده مسئول. تلفن: ۰۴۷-۴۴۳۲۷۵۲۳۰. فکس: ۰۴۷-۴۴۳۲۷۷۰۰. ایمیل: aaaghapour@gmail.com

چکیده

زمینه و هدف: کاتکول یک ترکیب فنلی بوده و از طریق صنایع مختلف وارد محیط زیست می‌شود. هدف اصلی این طرح تولید کامپوزیت MgO با پتانسیل کاتالیزوری بالا برای حذف ترکیب کاتکول از فاضلاب با استفاده از فرآیند ازن زنی می‌باشد.

روش کار: برای تولید و پوشش دادن کریستال‌های MgO بر روی نگهدارنده‌ها شامل کربن فعال گرانولی، پرلیت و پامیس، از روش سُل-ژل^۱ حرارتی استفاده گردید. برای تعیین غلظت کاتکول از کروماتوگرافی مایع با عملکرد بالا (HPLC) استفاده گردید.

یافته‌ها: هر سه کاتالیست تولید شده MgO/Pumice و MgO/Perlite و MgO/GAC در افزایش راندمان حذف کاتکول موثر بودند. با این حال، کارایی کاتالیزوری GAC/MgO در حذف کاتکول نسبت به بقیه کاتالیزورها در pH های مختلف بیشتر بود و بعد از آن به ترتیب کاتکول Pumice/MgO و Perlite/MgO قرار دارند. همچنین کاتالیست MgO/GAC به دلیل تولید رادیکال، نقش مهمی را در معدنی سازی (حذف COD) ترکیب کاتکول ایفا می‌نماید. پتانسیل کاتالیزوری MgO/GAC با ازن زنی در معدنی سازی کاتکول، در مقدار کاتالیست اضافه شده ۱۰ g/L و زمان واکنش ۶۰ دقیقه، ۳۸/۵ درصد بود.

نتیجه گیری: فرایند ازن زنی با کاتالیست MgO/GAC می‌تواند بعنوان یک فرایند تصفیه و پیش تصفیه با کارایی بالا برای تجزیه و معدنی سازی ترکیبات شیمیایی سمی و مقاوم به تجزیه بیولوژیکی و در غلظت‌های زیاد، مطرح باشد.

واژه‌های کلیدی: کاتکول، ازن زنی، MgO

پذیرش: ۹۴/۴/۱۹

دریافت: ۹۳/۹/۹

سرطان^۱ وابسته به سازمان بهداشت جهانی، کاتکول را از نظر سرطان‌زاوی در گروه 2B طبقه بندی نموده است (۲). بنابراین تصفیه فاضلاب حاوی کاتکول، به دلیل آلوود ساختن محیط زیست و به خطر انداختن سلامتی انسان‌ها و حیوانات و گیاهان از اولویت و ضرورت خاصی برخوردار است. در تصفیه فاضلاب‌های دارای مواد آلی، فرایندهای بیولوژیکی به دلیل کارایی بالا، ارزان قیمت بودن و بهره‌برداری آسان، معمولاً اولین و قابل قبول‌ترین گزینه مطرح می‌باشند (۴,۳,۱).

مقدمه

کاتکول یک ترکیب آلی با فرمول شیمیایی $C_6H_{10}O_2$ از کروه ترکیبات فنلی بوده و از طریق صنایع مختلف مانند تولید سmom، داروسازی و سازنده لوازم آرایشی، رنگ سازی، رنگرزی، لاستیک سازی، پلاستیک‌سازی، صنایع چوب و کارتن و کاغذ وارد محیط زیست می‌شود. همچنین فاضلاب پالایشگاه‌های نفت، صنایع پتروشیمی و صنایع سازنده قطران از زغال سنگ، وارد کننده ترکیبات فنلی از جمله کاتکول به محیط زیست هستند (۱). آژانس بین‌المللی تحقیقات

^۱ International Agency for Research on Cancer

نانوکریستال MgO بر روی یک نگهدارنده^۵ می‌باشد. در صورتی که نگهدارنده به همراه نانوکریستال MgO به صورت بستر سیال در راکتور ازن زنی مورد استفاده قرار گیرد، سرعت واکنش‌های شیمیایی نیز به دلیل افزایش سرعت انتقال جرم و جذب ازن در آن، افزایش قابل توجهی پیدا می‌کند. ضمناً در این صورت نیازی به جداسازی نانوکریستال‌ها از فاضلاب نیز نخواهد بود (۱۳, ۱۴). بنابراین در این طرح هدف اصلی انتخاب عامل نگه دارنده مناسب برای کریستال MgO و تولید کاتالیزور با پتانسیل کاتالیزوری بالا برای حذف ترکیب کاتکول از فاضلاب با استفاده از فرآیند ازن زنی در راکتور بستر سیال می‌باشد.

روش کار

روش تولید کاتالیست‌های Perlite/MgO (GAC/MgO و Pumice/MgO)

در این مطالعه کربن فعال گرانوله شرکت مرک آلمان، پرلیت و پامیس تجاری تهیه و با استفاده از الکهای استاندارد ASTM در محدوده اندازه ۲۰-۱۶ مش^۶ (۱/۱۹-۸۴۱/۰. میلی‌متر) دانه‌بندی گردید. کربن فعال گرانوله، پرلیت و پامیس، قبل از استفاده با آب مقطر شسته شد و در دمای ۱۱۰ درجه سانتیگراد به مدت ۲۴ ساعت خشک شد. برای تولید و پوشش دادن کریستال‌های MgO بر روی نگهدارنده‌ها از روش سل-ژل^۷ حرارتی استفاده گردید. در این روش در یک لیتر آب مقطر بدون یون، ۵۲/۵۵ گرم از نیترات منیزیم شش آبه ($Mg(NO_3)_2 \cdot 6H_2O$) با درصد خلوص بیش از ۹۹٪، حل گردید. تحت شرایط همزی، سه میلی لیتر از سودسوزآور یک نرمال به آن اضافه و به منظور ایجاد سوپسانسیون یکنواخت $Mg(OH)_2$ به مدت ۵ دقیقه همزی شد. سپس ۵۰ گرم از هریک از نگهدارنده‌ها (کربن فعال، پرلیت و

که دارای ترکیبات سمی و مقاوم هستند، معمولاً تایج رضایت‌بخشی ارائه نمی‌دهند (۷-۵). امروزه استفاده از روش‌های شیمیایی مانند فرایندهای اکسیداسیون پیشرفت‌های AOP_S^۱ و فرایند ازن زنی کاتالیزوری^۲ (COP) به عنوان پیش تصفیه برای تبدیل اولیه ترکیبات سمی و مقاوم، به ترکیبات قابل تجزیه بیولوژیک با ساختار شیمیایی ساده، دارای طرفداران بیشتری می‌باشد (۳, ۷). یکی از اکسیدان‌های مهم مورد استفاده در این فرایند ازن می‌باشد. از نقطه نظر اقتصادی، ازن زنی، جزء روش‌های گران محسوب می‌شود و استفاده از آن برای حذف و معدنی سازی ترکیبات آلی مقاوم مقرر و به صرفه نمی‌باشد (۷, ۸).

مطالعه هسو^۳ و همکاران نشان داد که ازن زنی کاتکول در غلظت اولیه 3 mM ، موجب تبدیل بخش مهمی از آن به اسید اگزالیک می‌گردد که به دلیل سرعت واکنش پایین این اسید با ازن ($4 \times 10^{-2} \text{ M}^{-1} \text{ s}^{-1}$) تجزیه آن بسیار کند صورت می‌گیرد. بنابراین معدنی سازی کاتکول توسط ازن زنی، دشوار می‌باشد. یکی از تکنیک‌های افزایش قدرت اکسیدکنندگی ازن و کاهش مقدار ازن مورد نیاز، استفاده از کاتالیزور می‌باشد که در این صورت به این فرایند ازن زنی کاتالیزوری (COP^۴) می‌گویند (۱۰, ۹, ۳). در صورت استفاده از کاتالیزور مناسب به همراه ازن زنی قدرت اکسیدکنندگی ازن (E0: 2.07 V) به دلیل تولید رادیکال هیدروکسیل (E0: 2.80 V) افزایش قابل توجیه می‌باشد (۱۱, ۷, ۱). نانوکریستال MgO به عنوان یک کاتالیزور غیررسمی و فعال در حذف رنگ و فرمالدهید و فنل می‌باشد (۱۲, ۴, ۳). یکی از مهمترین مشکلات اجرایی استفاده از نانوذرات از جمله MgO به صورت سوپسانسیون و معلق در فرایندهای تصفیه آب و فاضلاب، جدا سازی مشکل و پر هزینه آن می‌باشد. یکی از راهکاری حل این مشکل، پوشش دادن

⁵ Support

⁶ Mesh

⁷ Sol-Gel

¹ Advanced Oxidation Process

² Catalytic Ozonation Process

³ Hsu

⁴ Catalytic Ozonation Process

برای شناسایی و تعیین غلظت کاتکول از یک دستگاه کروماتوگرافی گازی با فشار بالا (HPLC) با مارک تجاري 1200 Agilent، دتکتور UV-Vis با مارک تجاري Agilent 1200 DAD و ستون با مشخصات C18، Nucleodur، 250×4.6mm، 5 μ m استفاده گردید. فاز متحرک مورد استفاده برای اندازه گیری کاتکول شامل متانول: آب (۴۵:۵۵) با دبی ۱ mL/min بوده و اندازه گیری در طول موج ۲۷۵ nm و در درجه حرارت C ۲۳ صورت گرفت. روش آنالیز اکسیژن مورد نیاز شیمیایی (COD)^۲ و ازن

برای تعیین میزان معدنی شدن ترکیب کاتکول، کل فرآوردهای آلی تولید شده از آزمایش اکسیژن مورد نیاز شیمیایی (COD) و بر اساس روش استاندارد راکتور بسته به شماره ۵۲۲۰-D کتاب روش های استاندارد آزمایشات آب و فاضلاب صورت گرفت (۱۵). برای اندازه گیری غلظت ازن ورودی به راکتور از روش استاندارد E ۲۳۵.۰ کتاب روش های استاندارد آزمایشات آب و فاضلاب، استفاده شد (۱۵). برای روا بودن داده ها از دستگاه های کالیبر شده HPLC و اسپکتروفوتومتر برای اندازه گیری غلظت کاتکول و COD در نمونه ها استفاده گردید. برای بررسی پایایی داده ها، همه اندازه گیری ها بصورت دوبار تکرار و در صورت نیاز سه بار تکرار انجام گرفت.

یافته ها

انتخاب کاتالیست مناسب برای افزایش کارایی ازن زنی تنها^۳ (SOP) در حذف کاتکول برای انتخاب کاتالیست مناسب، کارایی کامپوزیت های GAC/MgO، Perlite/MgO و Pumice/MgO در افزایش راندمان حذف کاتکول مطالعه و نتایج در نمودار ۱ نشان داده شده است. بطوریکه ملاحظه

پامیس) به آن اضافه گردید و به مدت یک ساعت به آرامی هم زده شد. در ادامه، بعد از یک ساعت ته نشینی، مایع رویی آن تخلیه گردید. سوسپانسیون Mg(OH)₂ به همراه عوامل نگهدارنده در دمای ۱۰۰°C به مدت ۳ ساعت خشک شد. برای تبدیل Mg(OH)₂ به کریستال MgO و پوشش دادن آن بر روی عوامل نگهدارنده از روش کلسینه کردن در ۵۰۰°C به مدت دو ساعت و مطابق با روش ارائه شده توسط موسوی و همکاران استفاده گردید (۳).

راکتور ازن زنی تنها و ازن زنی کاتالیزوری شمای کلی راکتور مورد استفاده در شکل ۱ آورده شده است. راکتور مورد استفاده در مقیاس آزمایشگاهی و از جنس شیشه و استوانه ای شکل با مشخصات حجم مغاید ۲۵۰ mL و دارای حباب ساز ریز چیت پخش ازن در آب بوده و به صورت ناپیوسته و با حجم نمونه ۱۰۰ ml بهره برداری گردید. دستگاه تولید کننده ازن مورد استفاده با مارک تجاري AEGCOG-2A و با مدل ARDA ۵ g/h با تغذیه هوا بود. از دبی سنج کالیبره شده SKC با دامنه اندازه گیری ۳۰۰۰-۳۰۰ ml/min، برای اندازه گیری و تنظیم دبی گاز ورودی به راکتور از دبی سنج کالیبره شده با مارک تجاري SKC، با محدوده دبی قابل اندازه گیری ۳۰۰۰-۳۰۰ ml/min ستداده گردید. جریان گاز ورودی به راکتور در محدوده ۱۵۰۰-۱۰۰۰ ml/min بود و برای ایجاد اختلاط در راکتور از همزن مغناطیسی با سرعت چرخشی ۱۰۰ دور در دقیقه استفاده شد. برای مقایسه پتانسیل کاتالیزوری هریک کامپوزیت های تیبه شده، از دوز کاتالیست ۲.۰ mg/L، دوز ازن ۰.۱ mg/min، زمان واکنش ۲.۰ min pH ۸، ۶، ۴، ۳ و غلظت اولیه کاتکول ۱۰۰۰ mg/L استفاده شد.

روش آنالیز کاتکول

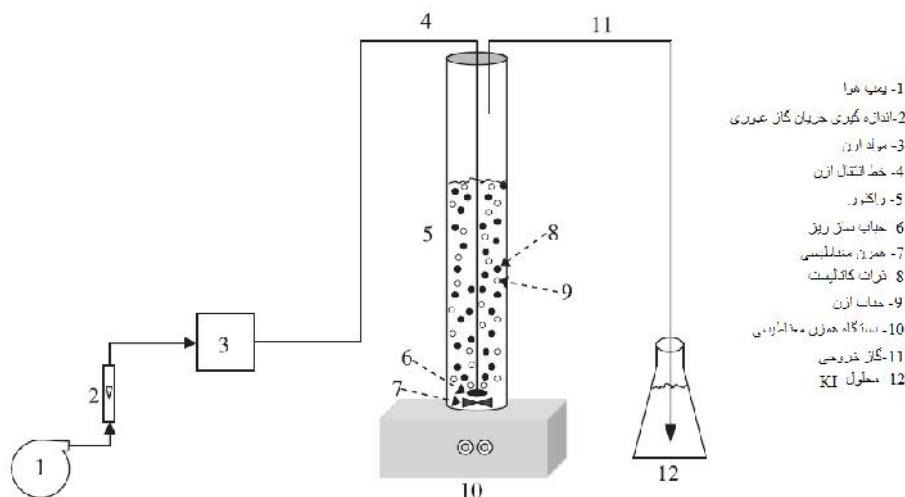
² Chemical Oxygen Demand

³ Sole Ozonation Process

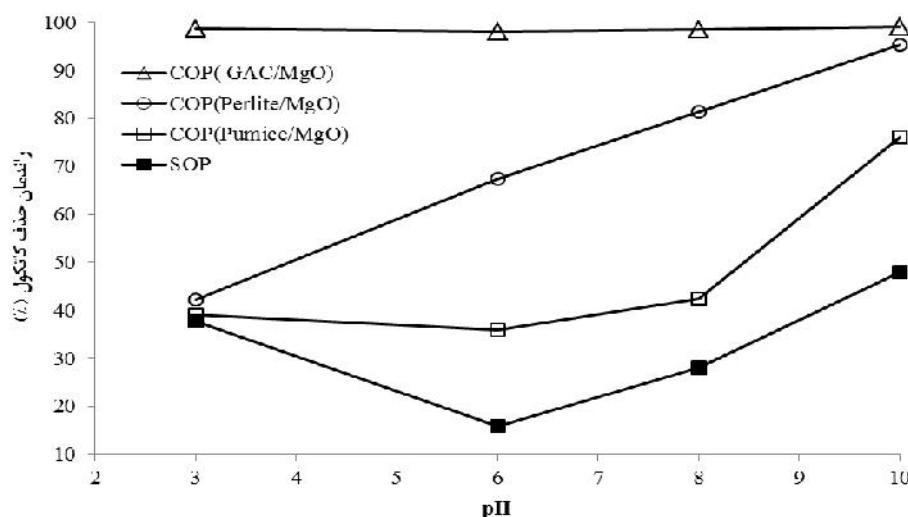
¹ Calcinated in Air

Pumice/MgO و Perlite/MgO قرار دارند. کاتالیست Perlite/MgO نیز در $pH = 1$ دارای قدرت هم‌افزایی نزدیک به GAC/MgO می‌باشد.

می‌گردد هر سه کاتالیست در افزایش راندمان حذف کاتکول موثرند ولی GAC/MgO در pHهای مختلف، تأثیر بیشتری از بقیه داشته و بعد از آن به ترتیب



شکل ۱. شماتی راکتور ازن زنی کاتالیزوری



نمودار ۱. مقایسه تأثیر GAC/MgO و Pumice/MgO و Perlite/MgO در افزایش کارایی SOP
شرطیت کاری: غلظت اولیه کاتکول: ۱...۰ mg/L، دوز کاتالیست: ۰.۲ g/min، دوز ازن: ۱ mg/min و زمان واکنش ۰.۵ min

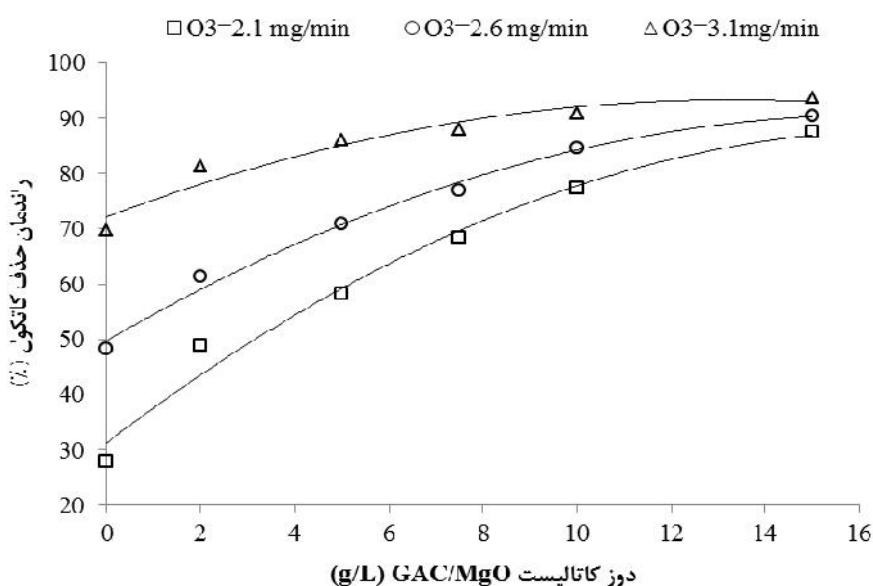
تعیین گردید. کاتکول و ترکیبات دارای COD باقیمانده در Pumice/MgO ناچیز بود. با توجه به واپاشی کامپوزیت Perlite/MgO و حل شدن آن در محیط آبی، امکان تعیین مقدار کاتکول و ترکیبات دارای COD باقیمانده در آن فراهم نشد.

مقدار کاتکول و ترکیبات دارای COD ناشی از تجزیه آن که در کاتالیست GAC/MgO جذب شده و بعد از اتمام فرایند ازن زنی کاتالیزوری در آن باقیمانده است، در شرایط محیط بازی ($t=1$ h و $\text{NaOH}=0.1$ N) استخراج گردید که مقادیر آن به ترتیب ۵٪ و ۱۱٪

٪/۰.۲۸ از کاتکول حذف راندمان ۱mg/min/۳، می‌رسد. این در حالی است که در شرایط مشابه با SOP، کارایی فرایند COP با GAC/MgO در مقدار گ/L دوز کاتالیست افزوده شده به راکتور معادل با ٪/۰.۹۳ می‌رسد. در شرایط دوز بینه ۱۵، از ٪/۰.۸۷ می‌رسد. در شرایط COP کاتکول کاتالیست (L/g)، افزایش راندمان تجزیه کاتکول در فرایند COP نسبت به SOP یا اصطلاحاً اثر هم افزایی کاتالیست GAC/MgO با ازن در دوزهای ازن زنی ۲/۱، ۲/۶ و ۳/۱mg/min بوده است.

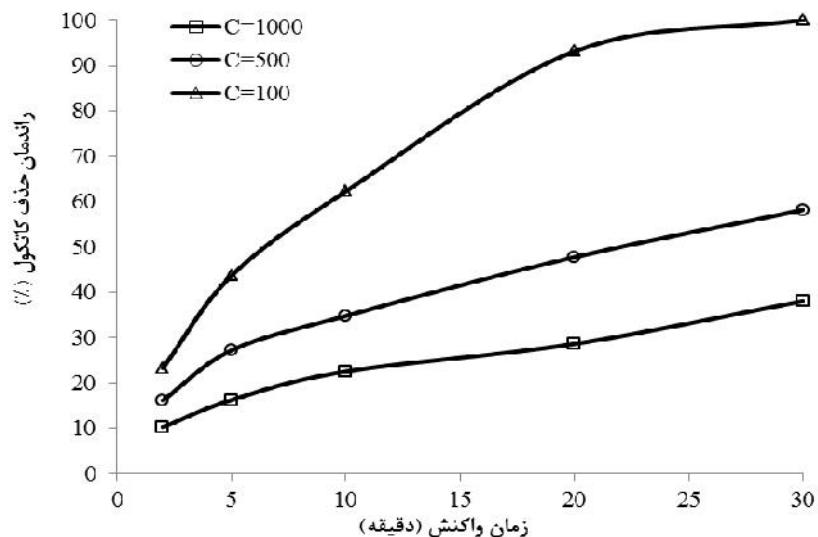
اثر دوز ازن و کاتالیست بر تجزیه کاتکول در فرایندهای SOP و COP

برای درک بهتر اثر دوز ازن و کاتالیست در تجزیه کاتکول، در این مطالعه اثر همزمان دوز ازن و کاتالیست در فرایندهای COP و SOP مورد بررسی قرار گرفته و نتایج آن در نمودار ۲ آورده شده است. بطوریکه در نمودار ۲ ملاحظه می‌گردد با افزایش دوز کاتالیست و ازن راندمان حذف کاتکول دارای روند افزایشی می‌باشد. از طرفی با افزایش دوز ازن در فرایند SOP بیشتر از فرایند COP می‌باشد بطوریکه با افزایش دوز ازن از ۲/۱ به



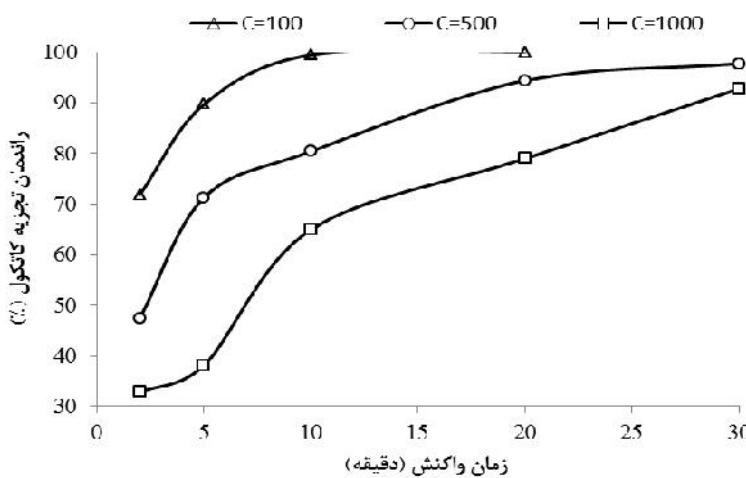
۱۰۰ بعد از ۳۰ دقیقه ازن زنی به ترتیب به ٪/۰.۳۸ و ٪/۰.۱۰۰ می‌رسد. در حالی که طبق نمودار ۵ راندمان تجزیه کاتکول در فرایند COP، برای غلظت ۱۰۰ و ۵۰۰ mg/L بعد از ۳۰ دقیقه به ترتیب ٪/۰.۹۳ و ٪/۰.۹۸ و برای ۱۰۰ mg/L بعد از ۱۰ دقیقه به ٪/۰.۹۹/۵ می‌باشد. بنابراین تأثیر غلظت بر فرایند SOP بیشتر از COP می‌باشد.

مطالعه اثر غلظت کاتکول بر تجزیه آن در فرایندهای SOP و COP با کاتالیست GAC/MgO برای بررسی اثر غلظت کاتکول بر تجزیه آن در فرایندهای SOP و COP، از سه غلظت ۱۰۰، ۵۰۰ و ۱۰۰۰ mg/L استفاده گردید و نتایج آن به ترتیب در نمودار ۴ و ۵ آورده شده است. بطوریکه در نمودار ۴ ملاحظه می‌گردد، راندمان تجزیه کاتکول در فرایند SOP در غلظت‌های ۱۰۰۰، ۵۰۰ و



نمودار ۴. راندمان تجزیه کاتکول در فرایند SOP در غلظت‌های مختلف آن

شرایط کاری: دوز ازن mg/min ۲./۸ pH:

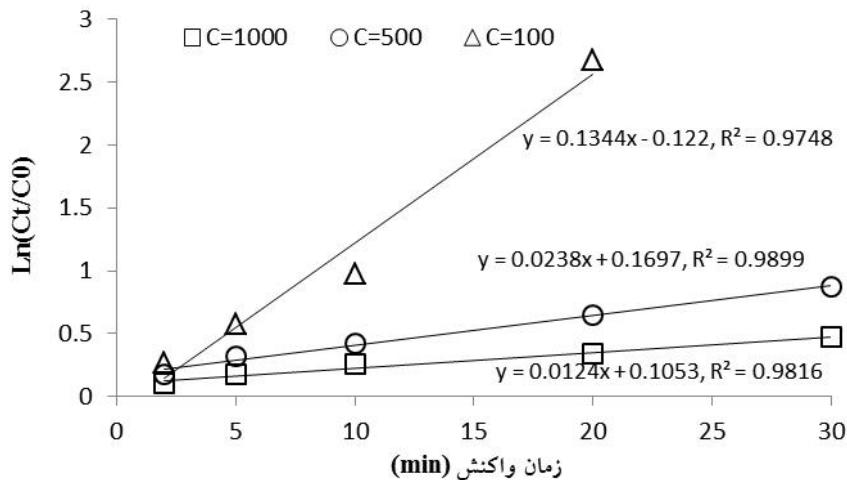


نمودار ۵. راندمان تجزیه کاتکول در فرایند COP با کاتالیست GAC/MgO در غلظت‌های مختلف کاتکول

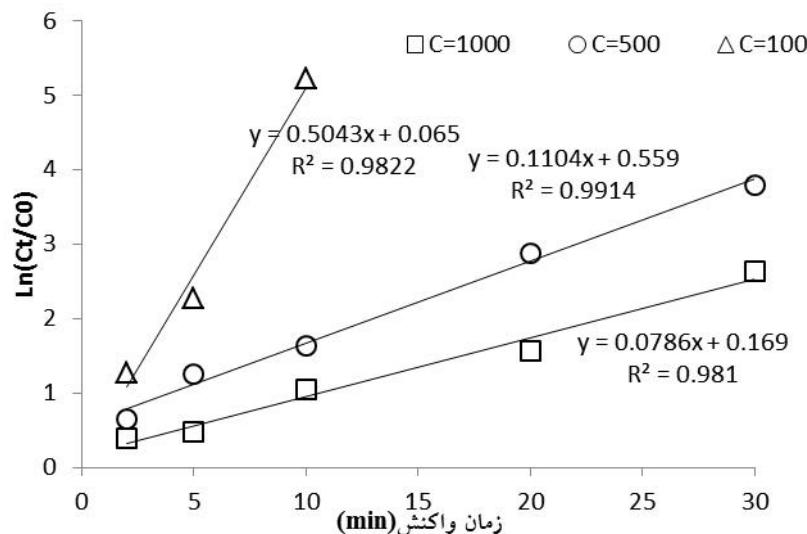
شرایط کاری: دوز ازن mg/min ۲./۸ pH:

سرعت تجزیه کاتکول در هر دو فرایند، در غلظت‌های پایین‌تر بیشتر از غلظت‌های بالاتر می‌باشد. سرعت تجزیه کاتکول در فرایند COP در غلظت‌های مختلف، خیلی بالاتر از فرایند SOP می‌باشد.

کنتیک تجزیه کاتکول در غلظت‌های مختلف در SOP و COP با کاتالیست GAC/MgO در کنتیک تجزیه کاتکول در SOP و COP در غلظت‌های مختلف آن، مطابق با نمودارهای ۶ و ۷ می‌باشد. بطوریکه ملاحظه می‌گردد نتایج بدستآمده در هر دو فرایند COP و SOP با واکنش‌های درجه اول کاذب مطابقت زیادی دارند.



نمودار ۶. کنیک تجزیه کاتکول در فرایند SOP در غلظت‌های مختلف آن (شرایط کاری: دوز ازن $2\text{ mg}/\text{min}$, pH ۸)

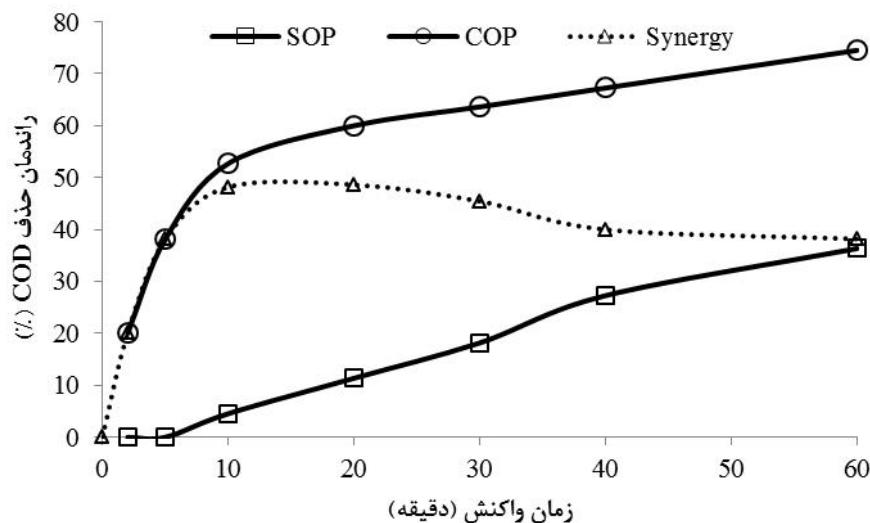


نمودار ۷. کنیک تجزیه کاتکول در فرایند GAC/MgO با کاتالیست COP (شرایط کاری: دوز ازن $2\text{ mg}/\text{min}$, pH ۸)

افزایش یکنواخت می‌باشد. در فرایند COP، راندمان حذف کاتکول در ۱ دقیقه اول دارای روند افزایشی شدید بوده و بعد از آن دارای روند افزایشی نسبتاً کم و یکنواخت می‌باشد. راندمان حذف COD در فرایند SOP و COP بعد از ۶۰ دقیقه به ترتیب به ۰٪ و ۷۴٪ رسید. همچنین راندمان حذف COD در COP همواره بالاتر از SOP می‌باشد. بیشتر اثر هم افزایی کاتالیزور GAC/MgO با ازن در زمان واکنش ۲۰ دقیقه رخ داد.

معدنی سازی کاتکول (حذف COD) در فرایندهای SOP و COP

برای بررسی میزان معدنی سازی کاتکول در فرایندهای COP و SOP و تعیین اثر کاتالیست GAC/MgO در آن، راندمان حذف COD در شرایط بینه انتخاب شده (دوز کاتالیست ۱.۰ g/L، دوز ازن $2\text{ mg}/\text{min}$ و pH ۸) و محدوده زمان واکنش ۲-۶۰ دقیقه مورد مطالعه قرار گرفت و نتایج آن در نمودار ۸ آورده شده است. بطوری که در نمودار ۸ ملاحظه می‌گردد با افزایش زمان واکنش، راندمان حذف COD در فرایند SOP دارای روند



نمودار ۸. تعیین میزان معدنی سازی کاتکول در فرایندهای SOP و COP

(pH ۸، زمان واکنش: ۶۰ دقیقه، غلظت کاتکول: ۱۰۰ mg/L)

اقتصادی باعث کاهش در هزینه‌های تصفیه مورد نیاز برای تغییرات pH لزوم خنثی‌سازی آن برای تصفیه متعاقب با فرآیندهای بیولوژیکی یا دفع به محیط زیست می‌گردد.

قدرت کاتالیستی، کاتالیست‌های Perlite/MgO و Pumice/MgO در pHهای بالاتر به ویژه در pH ۱۰ خیلی بالاتر از بقیه pHها می‌باشد. در فرایند ازن‌زنی، با افزایش pH، نقش مکانیسم غیرمستقیم نیز در تجزیه ترکیبات آلی موجود در آب افزایش می‌یابد. در مکانیسم غیرمستقیم ازن، رادیکال‌های هیدروکسیل با پتانسیل اکسیداسیون بالاتولید می‌گردد که می‌تواند توانایی فرایند را در تجزیه ترکیبات آلی افزایش دهد (۱۸). از طرف دیگر، ثابت تفکیک اسیدی ترکیب کاتکول (pKa) که بیانگر میزان یونیزاسیون ترکیب در آب می‌باشد، برابر $9/45$ می‌باشد و در pH بالاتر از آن، بخش مهمی از کاتکول به حالت یونی^۱ تبدیل می‌گردد که در این حالت، قدرت واکنش پذیری آنها با ازن و به ویژه رادیکال‌های هیدروکسیل بالاتر از حالت غیریونی کاتکول می‌باشد (۱۰). بنابراین افزایش راندمان حذف

بحث

نتخاب کاتالیست مناسب برای افزایش کارایی SOP در حذف کاتکول

بر اساس نتایج بدست آمده در این مطالعه، هر سه کاتالیست Perlite/MgO، Pumice/MgO و GAC/MgO دارای قدرت کاتالیستی در افزایش راندمان حذف کاتکول با فرایند ازن زنی می‌باشند. کاتالیست GAC/MgO در pHهای مختلف، دارای قدرت کاتالیستی تقریباً نزدیک به هم و بیشتر از بقیه کاتالیست‌ها می‌باشد. بطوری که قبل اشاره شد، ترکیب MgO به عنوان یک ترکیب قلیایی با ثابت تفکیک اسیدی $pK_a = 9/45$ و $pHzpc = 12/4$ مطرح بوده و در افزایش pH آب می‌تواند نقش مهمی را ایفا نماید (۱۷, ۱۶, ۳). بالا بودن میزان بالای پوشش GAC/MgO می‌تواند در سطوح کاتالیست MgO یک دلیل مهم برای نزدیک بودن نقش کاتالیستی آن در pHهای مختلف باشد. از طرف دیگر، بیشتر بودن COP راندمان حذف کاتکول در pHهای مختلف در COP نشان‌دهنده این است که GAC/MgO پتانسیل بسیار بالایی در تشدید سرعت تجزیه ازن و تولید رادیکال هیدروکسیل دارد و استفاده از آن، به لحاظ رویکرد

^۱ Dissociated or Ionic Form

توجه غیررسمی بودن MgO و رود ناچیز آن به محیط‌های آبی نیز آنچنان مشکل ساز خواهد بود (۳). از طرف دیگر، مقدار باقیمانده کاتکول و ترکیبات دارای COD در GAC/MgO در شرایط ازن زنی کاتالیزوری ناچیز بوده و بنابراین بخش مهمی از کاتکول و ترکیبات میانی تولیدی از آن تجزیه شده و به ترکیبات ساده‌تر نظیر CO_2 و اسیدهای آلی بی‌خطر، تجزیه می‌گردد. بنابراین از بین سه کاتالیست فوق، GAC/MgO بدلیل داشتن پتانسیل بالای کاتالیستی و قدرت هم‌افزایی بیشتر با ازن به عنوان کاتالیست مناسب انتخاب می‌گردد.

اثر دوز ازن و کاتالیست بر تجزیه کاتکول در فرایندهای COP و SOP

بطوری که در نمودار ۳ ملاحظه می‌گردد با افزایش دوز کاتالیست و ازن راندمان حذف کاتکول دارای روند افزایشی می‌باشد با افزایش دوز ازن، افزایش کارایی حذف کاتکول در فرایند SOP بیشتر از فرایند COP می‌باشد و با افزایش دوز کاتالیست، تاثیر دوز ازن در افزایش کارایی حذف کاتکول کم رنگ تر می‌شود. افزایش دوز کاتالیست واکنش‌های تجزیه کاتکول را از روش مستقیم واکنش با ازن به روش اکسیداسیون غیرمستقیم یا واکنش با رادیکال‌ها تغییر داده و کارایی ازن را بالاتر می‌برد. بنابراین نیاز به دوز افزایش ازن می‌باشد. در شرایط دوز بهینه کاتالیست (۱۰ g/L)، افزایش راندمان تجزیه کاتکول در فرایند COP نسبت به SOP در دوزهای ازن زنی ۲۱٪، ۳۶٪ و ۴۹٪ به ترتیب $2/1\text{ mg/min}$ و $3/1\text{ mg/min}$ بوده است. بنابراین در دوز ازن زنی $2/1\text{ mg/min}$ اثر هم افزایی کاتالیست در تجزیه کاتکول بیشتر از سایر دوزها است. بطوريکه در نمودار ۳ ملاحظه می‌گردد هم دوز ازن و هم دوز کاتالیست در افزایش کارایی فرایند موثرند. با این حال با تقویت نقش ازن زنی بوسیله افزایش دوز آن به $3/1\text{ mg/min}$ ، نقش افزاینده دوز کاتالیست تضعیف می‌گردد. بنابراین در شرایط دوز ازن بالا، نقش دوز

کاتکول در pHهای بالاتر می‌تواند به تولید رادیکال‌ها و یونیزه‌شدن کاتکول در آب مرتبط باشد.

کاتالیست Perlite/MgO توانسته قدرت هم‌افزایی نزدیک به GAC/MgO در pH ۱۰ تولید نماید ولی بعد از استفاده در فرایند COP، ساختار آن از هم پاشیده شده و بخش مهمی از آن به صورت محلول در آب در می‌آید. این موضوع می‌تواند به از هم پاشیده شدن خود کاتالیست Perlite/MgO در pH بالا مرتبط باشد. بخش مهمی از ساختار شیمیایی پرلیت مربوط به سیلیس (SiO_2) بوده و اکسیدهای فلزات نظیر آلومینیوم، آهن، منیزیم نیز می‌تواند در آن باشد. این ترکیبات نیز می‌توانند نقش کاتالیزوری را در حضور ازن ایفا نمایند. پایداری کاتالیست در فرایند، یکی از خصوصیات مهم کاتالیست جهت استفاده مجدد از آن می‌باشد. بنابراین کاتالیست با وجود افزایش کارایی ازن، دارای قابلیت استفاده مجدد نمی‌باشد.

بطور کلی از نظر قدرت کاتالیستی، بعد از کاتالیست Perlite/MgO، په ترتیب GAC/MgO و Pumice/MgO قرار دارند. قدرت بالای عملکرد کاتالیست GAC/MgO در pHهای مختلف و بالا بودن قدرت کاتالیستی آن در مقایسه با سایر کاتالیست‌ها می‌تواند به مساحت سطح ویژه بالای کربن فعال ($1212\text{ m}^2/\text{g}$) در مقایسه با پرلیت و پامیس ($10\text{ m}^2/\text{g}$) و در نتیجه فراهم آوردن سطح بالا و در نتیجه امکان پوشش زیاد MgO در سطوح آن مربوط باشد. بررسی‌های انجام شده توسط آقایپور و همکاران با استفاده از میکروسکوپ الکترونی روشنی (SEM)^۱ و طیفسنجی پراش انرژی پرتو ایکس^۲ (EDX)، نشان می‌دهد که مقدار خیلی بالایی از Mg، پس از ۵ بار استفاده در فرایند ازن زنی، همچنان در سطح کربن فعال گرانولی (GAC) باقیمانده و وارد محیط‌های آبی نشده است (۱۹).

¹ Scanning Electron Microscope

² Energy-Dispersive X-Ray Spectroscopy

می باشد. سرعت تجزیه کاتکول در فرایند COP در غلظت های مختلف، خیلی بالاتر از فرایند SOP می باشد. بطوریکه ثابت سرعت واکنش تجزیه کاتکول در فرایند COP در غلظت های ۱۰۰۰، ۵۰۰ و ۱۰۰ mg/L به ترتیب ۶/۵، ۴/۸ و ۳/۷ برابر نسبت به SOP بیشتر است. بنابراین فرایند COP در SOP غلظت های بالاتر نسبت به فرایند SOP از سرعت تجزیه بیشتری نیز برخوردار می باشد. به عبارت دیگر قدرت و ظرفیت تصفیه فرایند COP نسبت به SOP خیلی بالاتر می باشد و بار آلتی بالاتری را می تواند دریافت نماید.

معدنی سازی کاتکول (حذف COD) در فرایندهای COP و SOP

بطوری که ملاحظه می گردد با افزایش زمان واکنش، راندمان حذف COD در هر دو فرایند SOP و COP افزایش یافته و بعد از ۶۰ دقیقه به ترتیب به ۳۶/۳٪ و ۷۴/۵٪ می رسد. ضمناً راندمان حذف COD در فرایند COP همواره بالاتر از SOP می باشد. این موضوع به تولید رادیکال های هیدروکسیل مربوط می باشد. رادیکال های هیدروکسیل دارای قدرت اکسیداسیون غیرانتخابی و بالاتر از مولکول ازن هستند. از طرف دیگر، کاتکول پس از تجزیه در فرایند SOP نهایتاً به اسید اگزالیک تبدیل می گردد و به دلیل ثابت سرعت واکنش خیلی پایین آن ترکیب با ازن ($1 \times 10^{-2} M^{-1} s^{-1}$) در زمان واکنش های متعارف، این ترکیب عملاً تجزیه نشده و به ترکیبات معدنی نهایی (H_2O و CO_2) تبدیل نمی شود (۲۰). در نتیجه همچنان به عنوان ترکیب آلتی دارای COD در پساب باقی می ماند. در حالی که ثابت سرعت واکنش اسید اگزالیک با رادیکال های هیدروکسیل ($M^{-1} s^{-1}$) عملاً در فرایند COP به راحتی می تواند معدنی سازی گردد (۲۱،۱۸). بنابراین معدنی سازی در فرایند COP خیلی بالاتر از SOP می باشد. مقایسه کارایی فرایند COP و SOP در زمان واکنش های

کاتالیست تحت تاثیر دوز ازن بالا قرار می گیرد. با توجه به اینکه هدف از کاربرد کاتالیست در فرایند ازن زنی، کاهش دوز ازن مصرفی به دلیل بالا بودن هزینه های بالای تولید آن می باشد. بنابراین بهتر است از دوز ازن پایین (۲/۱ mg/min) که در آن نقش کاتالیست به نحو بهتری ایفا شده و تحت تاثیر دوز ازن زنی بالا قرار نمی گیرد، استفاده شود.

مطالعه اثر غلظت کاتکول بر تجزیه آن در فرایندهای SOP و COP

مقایسه نتایج حاصل از این فرایندها نشان می دهد که تاثیر غلظت بر فرایند SOP بیشتر از COP می باشد و ظرفیت آن در تصفیه فاضلاب های غلیظ، پایین تر از COP می باشد. این موضوع می تواند به سرعت پایین واکنش های شیمیایی در SOP مرتبط باشد. بطوری که در این مقاله مطرح شده، سرعت واکنش های تجزیه کاتکول ۳/۷-۶/۵ برابر؛ کمتر از سرعت واکنش های تجزیه در COP می باشد. بنابراین افزایش غلظت کاتکول در کارایی فرایند SOP که دارای سرعت تجزیه کمتری است، دارای تاثیر گذاری بیشتری می باشد.

با مقایسه تاثیر غلظت بر کارایی فرایندهای SOP و COP، هم چنین می توان استنباط کرد که فرایند COP در همه غلظت ها بویژه در غلظت های بالاتر خیلی بهتر از فرایند SOP عمل نموده است. در صورت استفاده از فرایند COP برای تجزیه کاتکول به بویژه در غلظت های پایین مانند ۱۰۰ mg/L نیاز به زمان واکنش خیلی پایین تر از SOP خواهد بود که در نتیجه آن حجم راکتور و هزینه های مربوط به آن نیز کاهش می یابد.

کنتیک تجزیه کاتکول در غلظت های مختلف در SOP و COP

نتایج بدست آمده در هر دو فرایند SOP و COP با واکنش های درجه اول کاذب مطابقت زیادی دارند. سرعت تجزیه کاتکول در هر دو فرایند، در غلظت های پایین تر بیشتر از غلظت های بالاتر

تصفیه و پیش تصفیه مهم و با قدرت تصفیه بالا برای تجزیه و معدنی سازی ترکیبات شیمیایی سمی و مقاوم به تجزیه بیولوژیکی و در غلظت‌های بالا مطرح باشد. همچنین این فرایند می‌تواند بعنوان پیش تصفیه فرایندهای بیولوژیک مورد استفاده قرار گرفته و در افزایش ظرفیت تصفیه خانه‌های فاضلاب موثر واقع گردد.

تشکر و قدردانی

این مقاله بخشی از رساله با عنوان «مطالعه حذف کاتکول از فاضلاب توسط فرایند ترکیبی ازن زنی کاتالیز شده با نانوکریستال MgO ثبت شده بر روی بستر سیال و فرایند بیولوژیک RBBR» در مقطع دکتری تخصصی در سال ۱۳۹۱ می‌باشد که با حمایت مالی دانشگاه تربیت مدرس اجرا شده است.

مختلف نشان می‌دهد که بیشترین اثر هم افزایی کاتالیست GAC/MgO با ازن در حذف COD در زمان واکنش ۲۰ دقیقه بوجود آمده و مقدار آن برابر با ۴۸/۶٪ می‌باشد. بنابراین زمان واکنش ۲۰ دقیقه به دلیل بالابودن اثر هم افزایی بالای کاتالیست با ازن در معدنی سازی کاتکول، به عنوان زمان واکنش بهینه انتخاب گردید.

نتیجه گیری

هر سه کامپوزیت تولید شده دارای نقش کاتالیزوری MgO/GAC با ازن می‌باشند ولی از بین آنها تاثیر MgO/GAC در حذف کاتکول خیلی بالاتر از بقیه می‌باشد. ضمناً کاتالیست MgO/GAC به دلیل تولید رادیکال، نقش مهمی را در معدنی سازی (حذف COD) ترکیب کاتکول ایفا می‌نماید. بنابراین فرایند ازن زنی با کاتالیست MgO/GAC می‌تواند بعنوان یک فرایند

References

- 1- Mandal A, Ojha K, Deb AK, Bhattacharjee S. Removal of catechol from aqueous solution by advanced photo-oxidation process. *Chemical Engineering Journal* 2004;102:203–8.
- 2- IARC. Summaries & Evaluations catechol1999.
- 3- Moussavi G, khavanin A, Alizadeh R. The integration of ozonation catalyzed with MgO nanocrystals and the biodegradation for the removal of phenol from saline wastewater. *Applied Catalysis B: Environmental*. 2010; 97:160–7.
- 4- Moussavi G, Yazdanbakhsh A, Heidarizad M. The removal of formaldehyde from concentrated synthetic wastewater using O₃/MgO/H₂O₂ process integrated with the biological treatment. *Journal of Hazardous Materials*. 2009;171:907–13.
- 5- Lapertot M, Pulgarín C, Fernández-Ibañez P, IMaldonado M, Pérez-Estrada L, Oller I. Enhancing biodegradability of priority substances (pesticides) by solar photo- Fenton. *Water Resource* 2006;40:1086-94.
- 6- Muñoz R, Guiysee B. Algal-bacterial processes for the treatment of hazardous contaminants: a review. *Water Resour*. 2006;40:2799-815.
- 7- Oller I, Malato S, Sánchez-Pérez JA. Review Combination of Advanced Oxidation Processes and biological treatments for wastewater decontamination—A review. *Science of the Total Environment*. 2011;409:4141-66.
- 8- Li L, Zhu W, Zhang P, Chen Z, Han W. Photocatalytic oxidation and ozonation of catechol over carbon-black-modified nano-TiO₂ thin films supported on Al sheet Water Research. 2003;37 3646–51.
- 9- Canton C, Esplugas S, Casado J. Mineralization of phenol in aqueous solution by ozonation using iron or copper salts and light. *Applied Catalysis B: Environmental*. 2003 43 139–49.
- 10- Hsu YC, Yang HC, Liu JW, Chen JH. The Ozonations of Catechol and Hydroquinone Solutions Using Gas-Inducing Reactor. *Journal-Chinese Institute of Environmental Engineering*. 2003;13(3):151-8.

- 11- Rivera-Utrilla J, Sánchez-Polo M, Gómez-Serrano V, Álvarez PM, Alvim-Ferraz MCM, Dias JM. Review Activated carbon modifications to enhance its water treatment applications. An overview. *Journal of Hazardous Materials*. 2011;187:1–23.
- 12- Moussavi G, Mahmoudi M. Degradation and biodegradability improvement of the reactive red 198 azo dye using catalytic ozonation with MgO nanocrystals. *Chemical Engineering Journal*. 2009;152:1–7.
- 13- Moussavi G, Aghapour AA, Yaghmaeian K. The degradation and mineralization of catechol using ozonation catalyzed with MgO/GAC composite in a fluidized bed reactor. *Chemical Engineering Journal*. 2014;249(0):302-10.
- 14- Tisa F, Abdul Raman AA, Wan Daud WMA. Applicability of fluidized bed reactor in recalcitrant compound degradation through advanced oxidation processes: A review. *Journal of Environmental Management*. 2014;146(0):260-75.
- 15- APHA, AWWA, WEF. Standard Methods for the Examination of Water and Wastewater. 20th, editor. Washington DC: American Public Health Association; 2005.
- 16- Mehta M, Mukhopadhyay M, Christian R, Mistry N. Synthesis and characterization of MgO nanocrystals using strong and weak bases. *Powder Technology*. 2012;226: 213-21.
- 17- Gulkova' D, olcova' OS, Zdražil M. Preparation of MgO catalytic support in shaped mesoporous high surface area form. *Microporous and Mesoporous Materials*. 2004;76:137-49.
18. Legube B, Leitner NKV. Catalytic ozonation: a promising advanced oxidation technology for water treatment. *Catalysis Today*. 1999; 53:61–72.
- 19- Aghapour AA, Moussavi G, Yaghmaeian K. Degradation and COD removal of catechol in wastewater using the catalytic ozonation process combined with the cyclic rotating-bed biological reactor. *Journal of Environmental Management*. 2015;157:262-6.
- 20- Hsu YC, Yang HC, Liu JW, Chen JH. The Ozonations of Catechol and Hydroquinone Solutions Using Gas-Inducing Reactor. *J Chin Inst Environ Eng*. 2003;13(3):151-8.
- 21- Kasprzyk-Hordern B, Zielińska M, Nawrocki J. Catalytic ozonation and methods of enhancing molecular ozone reactions in water treatment. *Applied Catalysis B: Environmental*. 2003;46(4):639-69.