



## ارزیابی کارایی صافی های دو لایه ای در بهبود کیفیت آب در تصفیه خانه‌ی شهر آبادان

نویسنده‌گان: ایران برائی<sup>۱</sup>، سیدمه‌هدی برقی<sup>۲</sup>، افشین تکدستان<sup>۳</sup>، امیر حسام حسنه<sup>۴</sup>، امیرحسین جاوی<sup>۵</sup>

۱. نویسنده‌ی مسئول: دانشجوی دکتری مهندسی محیط زیست-آب و فاضلاب واحد، علوم و تحقیقات تهران

تلفن تماس: ۰۹۱۶۳۳۲۸۲۱۳ Email: iran.baraee@yahoo.com

۲. استاد گروه مهندسی محیط‌زیست، دانشگاه آزاد اسلامی، واحد علوم و تحقیقات تهران

۳. دانشیار مرکز تحقیقات فناوری‌های زیست‌محیطی، دانشگاه علوم پزشکی جندی شاپور اهواز

۴. دانشیار گروه مهندسی محیط‌زیست، دانشگاه آزاد اسلامی، واحد علوم و تحقیقات تهران

## طوع بهداشت

### چکیده

**مقدمه:** امروزه، بیشترین نوع فرایندی که در تصفیه‌ی آب آشامیدنی استفاده می‌شود فرایند تصفیه معمولی و متداول است که نمی‌تواند به طور مؤثری مواد آلی را حذف کند. دیتراسیون، یکی از مهم‌ترین فرایندهای تصفیه استفاده شده در تصفیه خانه آب می‌باشد. یکی از راهکارها، بهسازی فیلتر ماسه‌ای سریع به فیلتر دو یا چند لایه‌ای می‌باشد.

**روش بررسی:** این مطالعه، نتایج حاصل از یک تحقیق آزمایشگاهی در مقیاس پایلوت بود که باهدف بررسی عملکرد استفاده از GAC و آنتراسیت در صافی دولایه‌ای در تصفیه خانه‌ی آب آبادان در حذف پارامترهای کدورت، TOC، آهن، منگز، نیترات و آمونیوم در واحد فیلتراسیون تصفیه خانه‌ی آب آبادان مورد بررسی قرار گرفت. کلیه آزمایش‌ها به روش استاندارد انجام شد. نتایج با استفاده از آزمون‌های آماری، مورد بررسی قرار گرفت.

**یافته‌ها:** نمونه‌ها در فصل تابستان از ورودی و خروجی پایلوت‌ها و واحد فیلتراسیون تصفیه خانه جمع‌آوری شدند و پارامترهای مذکور در هر نمونه طی سه بارگذاری کم، متوسط و زیاد مورد سنجش قرار گرفتند. پایلوت شماره دو بیشترین راندمان را در حذف پارامترهای موردنظر داشته است که میزان حذف پارامترهای کدورت، TOC، آهن، منگز، نیترات و آمونیوم به ترتیب  $89/79$ ٪،  $91/67$ ٪،  $50/43$ ٪،  $17/67$ ٪،  $42/35$ ٪ و  $42/33$ ٪ بوده است.

همچنین بهترین عملکرد فیلتر EBCT=20min در GAC-sand طی بار سطحی  $35\text{ l/d}$  می‌باشد.

**نتیجه‌گیری:** به طور کلی، هر دو پایلوت در بارگذاری کم راندمان بالاتری دارند به خصوص پایلوت شماره دو نشان داد که به علت EBCT بالاتر، کارایی بیشتری در حذف پارامترهای یادشده دارد.

**واژه‌های کلیدی:** صافی دولایه‌ای، تصفیه خانه‌ی آب، کیفیت آب، TOC، فیلتراسیون، آبادان

دوماهنامه علمی پژوهشی

دانشکده بهداشت یزد

سال پانزدهم

شماره سوم

مرداد و شهریور ۱۳۹۵

شماره مسلسل: ۵۷

تاریخ وصول: ۱۳۹۴/۱/۱۶

تاریخ پذیرش: ۱۳۹۴/۶/۲۵



#### مقدمة

دانه های کوچک تر بستر در بالای صافی بیشتر ذرات را به دام می اندازند بنابراین ۴ الی ۵ سانتی متر فوقانی بستر در عملیات صاف سازی دخالت دارد و احتمال حذف ذراتی که از این لایه عبور می کنند در لایه های پایینی که اندازه هی ذرات بستر در آن ها بزرگ تر است، کمتر می باشد. علاوه بر این به علت درگیر شدن ۴-۵ سانتی متر از بستر در عملیات صاف سازی، دوره هی کار کرد صافی کوتاه خواهد بود (۵).

فیلتر دولایه ای یکی از تکنولوژی های جدید است که شامل آنتراسیت در بالای مدیای فیلتر و ماسه در پایین می باشد. آنتراسیت با وزن مخصوص ۱/۵۵ سبک تر از ماسه با وزن مخصوص ۲/۶۵ می باشد. این خصوصیات اجازه می دهد که دانه های آنتراسیت در بالای دانه های کوچک تر ماسه قرار بگیرند (۶). آنتراسیت و کربن فعال گرانولی به عنوان مدیای فیلتر برای حذف مواد آلی طبیعی استفاده می شوند (۷). علاوه بر آنتراسیت ممکن است از مواد دیگری مانند کربن فعال گرانولی نیز استفاده شود. فیلتراسیون با کربن فعال یک فرآیند جذب است که آلاینده را جذب می کند و در سطح ذرات کربن نگه می دارد. راندمان فرآیند به خصوصیات کربن مانند اندازه منافذ ذرات، مساحت سطحی، دانسته و همچنین به خصوصیات آلاینده مانند غلظت، میل ترکیبی با آب، حلالیت آلاینده و جذب آلاینده به سطح کربن بستگی دارد (۸). مواد آلی می توانند منبعی برای رشد مجدد میکرو اگانیسم ها در شبکه توزیع شوند و پایداری بیولوژیکی آب آشامیدنی را کاهش دهند (۹، ۱۰).

محمد و همکارانش در تصفیه خانه آب El-Manshia تری

حضور مواد آلی در تصفیه هی آب های آشامیدنی، کیفیت آب و سیستم توزیع مهم است. مواد آلی در آب های سطحی می توانند باعث مشکلاتی مانند رنگ، طعم، بو، تشکیل DBPs بعد از گندздایی و همچنین تکثیر باکتریایی در سیستم های توزیع شوند؛ بنابراین کنترل مواد آلی به عنوان یک بخش مهم عملکرد تصفیه خانه های آب آشامیدنی و سیستم های توزیع محسوب می شود. سرعت حذف مواد آلی به چندین پارامتر از جمله کمیت و کیفیت مواد آلی در منابع آب، طراحی تصفیه خانه ای آب و شرایط بهره برداری بستگی دارد. به طور کلی، میزان مواد آلی بعد از تهشیین، جذب سطحی، فیلتراسیون با کربن فعال گرانولی (GAC) یا فرآیندهای غشا بی کاهش می یابد. کاهش میزان مواد آلی در طی تصفیه ممکن است یک روش مؤثر در بهبود زیبا شناختی آب و کنترل باکتری بدون استفاده از میزان اضافی گندزادها یا تشکیل DBPs باشد (۱).

در تصفیه خانه های آب، صاف سازی و به کار گیری انواع مختلفی از صافی ها از جمله بخش های مؤثر در حذف مواد آلی و کدورت محسوب می شود (۲). صاف سازی، عملیات فیزیکی یا مکانیکی است که برای جداسازی جامدات از سیالات به وسیله یک مدیا به کار می رود که تنها سیال می تواند عبور کند و جامدات با اندازه هی بزرگ باقی می مانند (۳).

در فیلتر تک بستری پس از شستشوی معکوس دانه های درشت تر سریع تر از دانه های کوچک تر تهشیین می شوند که این پدیده لایه بندی معکوس نامیده می شود. در واقع عیب اصلی صافی های تک لایه، دانه بندی معکوس است (۴).



حذف DOC و AOC ندارد در حالی که حذف اکسیژن و تولید دی اکسید کربن با زیاد شدن دما زیاد می شود (۱۳).

طی تحقیقاتی که در مورد تصفیه‌خانه پیشرفته‌ی آب آشامیدنی در پایلوت در خصوص آب تصفیه‌خانه تایوان انجام گرفت، آب خام شامل غلظت بالایی از پیش سازهای DBP گندزدایی است و باعث مشکلات جدی از نظر بو می شود. کلزنی آب خام، اسید هواستیک بیشتری نسبت به تشکیل تری هالومتان تولید می کند؛ بنابراین، غلظت بالای NOM که منبع اصلی پیش ساز DBP است و راندمان‌های حذف NPDOC, UV<sub>254</sub>, THMFP, HAAFP به ترتیب فرآیند O<sub>3</sub>/BAC یا GAC راه پیشرفته‌ای برای مشکلات بو است و بهترین راه برای حذف NOM و DBP است (۱۴).

هدف از این مطالعه ارزیابی کارایی صافی‌های دولایه‌ای در بهبود کیفیت آب در تصفیه‌خانه شهر آبادانی باشد که راندمان فیلترهای دولایه‌ای GAC-sand و آنتراسیت- ماسه در حذف کدورت، TOC، آهن، منگنز، نیترات و آمونیوم موردنرسی قرار می گیرد.

### روش بررسی

تحقیق حاضر یک نوع مطالعه‌ی نیمه تجربی - کاربردی است که در فصل تابستان در محل تصفیه‌خانه آب آبادان انجام گرفته است. جهت ارتقای وضعیت کمی و کیفی تصفیه‌خانه و همچنین حذف مواد آلی موجود در آب ورودی و دیگر پارامترها از طریق ساخت ۲ واحد مطالعاتی (پایلوت) با بارهای سطحی متفاوت، روند حذف مواد آلی و دیگر پارامترها موردنرسی قرار گرفت.

هالومتان‌ها را به وسیله‌ی فیلتر دولایه‌ای GAC-Sand حذف کردند. مطالعه نشان داد که فیلتر دولایه‌ای GAC-Sand در جذب تری هالومتان‌ها کارآمدتر است و درصد حذف آن ۸۷٪ بود. میانگین کدورت آب فیلتر شده NTU ۰/۳ و درصد حذف آن ۹۰٪ بود اما راندمانش در حذف باکتری به علت جذب سطحی کلر باقیمانده به وسیله GAC، ضعیف و ۲۷٪ بود (۱۱). در مطالعه‌ای که توسط Jong و همکاران در خصوص حذف ازت و فسفر با استفاده از فرآیند بیوفیلم صورت گرفت، حذف COD، ازت کل و فسفر کل به ترتیب ۸/۸۱، ۹/۷۴ و ۸/۵۰٪ بود (۱۲).

در مطالعه‌ی دیگری، دو پایلوت ماسه‌ای تک لایه‌ای و دولایه‌ای ماسه - GAC طراحی شد. نتایج نشان داد که عملکرد فیلتر ماسه‌ای-GAC با ۳۰ سانتیمتر عمق GAC و ۹۰ سانتیمتر ماسه بهترین عمق برای بهبود کیفیت آب بود. در تابستان میانگین کدورت خروجی برای فیلتر دولایه‌ای NTU ۰/۳ و برای فیلتر ماسه‌ای NTU ۰/۷ بود. در زمستان میانگین کدورت پساب برای فیلتر دولایه‌ای NTU ۰/۳ بود در حالی که برای فیلتر ماسه‌ای NTU ۰/۶ می باشد (۱۱).

در مطالعه‌ای، چهار پایلوت فیلتر GAC برای مقدار تأثیر ازن زنی و دمای آب در تجزیه بیولوژیکی مواد آلی طبیعی در فیلترهای GAC به کاربرده شد. حذف کربن آلی محلول (DOC)، (AOC) و تولید اکسیژن و دی اکسید کربن برای تجزیه بیولوژیکی نیترات نشان داده شد. ازن زنی بر حذف DOC و AOC در فیلترهای BGAC مؤثر است اما تأثیر مهمی در حذف اکسیژن و تولید دی اکسید کربن ندارد. دما تأثیر مهمی در



یک پمپ واقع در قسمت ورودی یکی از فیلترهای تصفیه خانه تأمین شد؛ و میزان جریان ورودی از طریق یک فلومتر  $4 \text{ l/min}$ - $5 \text{ l/min}$  و تنظیم دبی خروجی

از طریق حجم سنجی و کنترل شیر خروجی انجام گرفت. پس از راه اندازی پایلوت ها در بارگذاری هیدرولیکی یکسان یک روزبه آنها در حال کار فرصت داده شد تا به حالت ثبیت بررسند، سپس از آب ورودی و خروجی هر دو پایلوت نمونه برداری گردید. نمونه برداری طی فصل تابستان انجام گرفت. پارامترهای کدورت، TOC، آهن، منگنز، نیترات و آمونیوم بعد از ۱۵ روز کار مداوم در هر بار سطحی مورداندازه گیری قرار گرفت؛ که کدورت هر روز و پارامترهای دیگر پنج بار در طی پانزده روز مورد سنجش قرار گرفتند.

زمانی که قبل از فیلتراسیون، پیش کلرزنی انجام نشود راندمان حذف TOC و بقیه پارامترها زیاد می شود (۱۵). زمانی که میزان کدورت در خروجی بالاتر از حد مجاز گردید، شستشوی معکوس انجام شد.

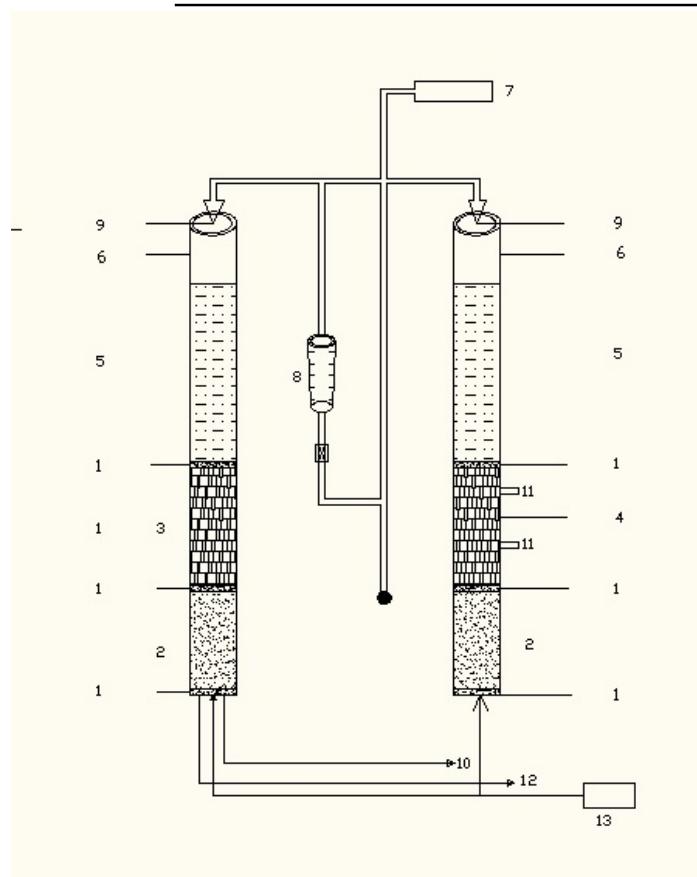
اندازه گیری مواد آلی بر مبنای سنجش کل کربن آلی و با استفاده از دستگاه TOC متر مدل TOC-VCSH با تواتر روزانه از ورودی و خروجی هر دو پایلوت به عمل آمد. کلیه مواد مورداستفاده ساخت شرکت مرک بوده و بدون هیچ گونه تغییری مورداستفاده قرار گرفته اند.

همچنین کلیه آزمایش ها بر اساس دستورالعمل روش های استاندارد آزمایش های آب (۱۶) صورت گرفته است. به منظور انجام تحلیل آماری نتایج نیز از آزمون های تی تست و رگرسیون استفاده گردید. شکل ۱ تجهیزات مورداستفاده در پایلوت ها را به صورت شماتیک نشان داده است.

آب آشامیدنی شهرستان آبدان از طریق سه تصفیه خانه آب سطحی تأمین می شود که تصفیه خانه آب شهید باوی، یکی از تصفیه خانه های موجود آن شهر می باشد که دارای ۸ صافی ماسه ای تک لایه با ابعاد  $9/90 \text{ m} \times 5/45 \text{ m} \times 2/90 \text{ m}$  جهت صاف سازی آب است. صافی ها از نوع ماسه ای هستند که ارتفاع ۸۵ سانتی متر (لایهی نگهدارنده)  $15 \text{ mm}$ ، ارتفاع لاشهی دوم  $1-1/5 \text{ m}$  می باشد. ماسه سیلیس ها از نوع بهداشتی، جهت مصرف آب شرب، از نوع ممتاز و با درصد خلوص بالای ۹۹٪ می باشند.

اندازه هی مؤثر ماسه ها در دولایه م مختلف:  $1/2-7 \text{ mm}$  و  $1/2-3 \text{ mm}$  و ضریب یکنواختی  $1/6 \text{ mm}$  است. سازه های پایلوت از جنس CPVC به ارتفاع ۲ متر، قطر داخلی  $15/24 \text{ mm}$  سانتی مترو سطح  $0/02 \text{ m}^2$  برای هر پایلوت و سیستم زهکش از لوله های پلاستیکی متخلخل ساخته شد. عمق بستر و سطح آب به ترتیب  $75 \text{ mm}$  و  $90 \text{ mm}$  سانتی متر بود. پایلوت شماره یک شامل ماسه سیلیس و آنتراسیت بود.

ارتفاع ماسه سیلیس، اندازه مؤثر و ضریب یکنواختی به ترتیب  $1/2-0/7 \text{ mm}$ ،  $1/2-0/7 \text{ mm}$  و  $1/6 \text{ mm}$  میلی متر بود. همچنین ارتفاع آنتراسیت، اندازه مؤثر و ضریب یکنواختی به ترتیب  $50 \text{ mm}$  سانتی متر،  $1/1-0/8 \text{ mm}$  و  $1/7 \text{ mm}$  میلی متر بود. پایلوت شماره دو شامل ماسه سیلیس و GAC بود. ارتفاع ماسه سیلیس، اندازه مؤثر و ضریب یکنواختی به ترتیب  $25 \text{ mm}$  سانتی متر،  $1/2-0/7 \text{ mm}$  و  $1/6 \text{ mm}$  میلی متر بود. ارتفاع GAC، اندازه مؤثر و ضریب یکنواختی به ترتیب  $50 \text{ mm}$  سانتی متر،  $1/1-0/8 \text{ mm}$  و  $1/4 \text{ mm}$  میلی متر بود. بارگذاری سطحی در هر پایلوت در سه مقدار مختلف معادل  $120 \text{ m}^3/\text{m}^2 \cdot \text{d}$ ،  $140 \text{ m}^3/\text{m}^2 \cdot \text{d}$  و  $160 \text{ m}^3/\text{m}^2 \cdot \text{d}$  اعمال شد. آب ورودی به پایلوت از طریق



شکل ۱: شماتیک پایلوت ها

۱. لایه نگهدارنده، ۲. لایه ماسه، ۳. لایه GAC، ۴. لایه آتراسیت، ۵. سطح آب، ۶. ارتفاع آزاد، ۷. خروجی تانک تهشیینی، ۸. فلومتر، ۹. شیر ورودی، ۱۰. شیر خروجی، ۱۱. محل نمونه برداری اندازه گیری بیوفیلم، ۱۲. آب حاصل از شستشوی معکوس، ۱۳. کمپرسور هوا جهت شستشوی معکوس

#### خروجی پایلوت ها و واحد فیلتراسیون تصفیه خانه در جداول ۱ و

#### یافته ها

در این مطالعه ۱۶۰ نمونه از قسمت های مختلف پایلوت ها و

واحد فیلتراسیون تصفیه خانه (ورودی، خروجی پایلوت های ۱ و

شکل های ۲ و ۳ در صد حذف پارامترهای کدورت و TOC در سه بارگذاری مختلف را بیان می کنند.

واحد فیلتراسیون تصفیه خانه) گرفته شد که میانگین

همچنین نتایج پارامترهای دیگر در قسمت بحث و نتیجه گیری ارائه شده اند.

مقدار و راندمان حذف پارامترهای کدورت، TOC آهن، منگنز،

نیترات، و آمونیوم در بارهای سطحی مختلف در ورودی و



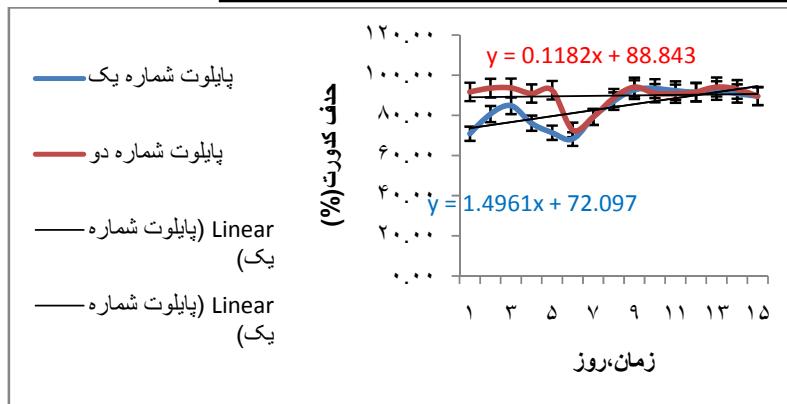
جدول ۱: میانگین پارامترها در بارهای سطحی مختلف

پارامترها	بار سطحی ( $m^3/m^2.d$ )	ورودی به واحد	خرجی پایلوت	خرجی پایلوت	خروجی واحد	فیلتراسیون	فیلتراسیون	تصفیه خانه	فیلتراسیون	د و	کم	کدورت
۳/۳۰	۲/۷۳	۴/۲۸	۲۸/۱۲	۴/۲۸	۴/۲۸	۵/۴۰	۳۱/۹۳	۴	۴/۵۷	۵/۴۰	۳۶/۴۰	زیاد
۴/۳۱	۳/۴۶	۵/۴۰	۳۱/۹۳	۳/۴۶	۳/۴۶	۷/۱۳۳	۳۶/۴۰	۴	۴/۵۷	۷/۱۳۳	۷/۱۸	متوسط
۴	۴/۵۷	۷/۱۳۳	۷/۱۸	۴/۵۷	۴/۵۷	۳/۰۲	۶/۶۲	۳/۰	۴/۲۸	۳/۰۲	۶/۶	کم
۳/۶	۰/۷۲	۷/۱۸	۶/۶	۰/۷۲	۰/۷۲	۱/۱۸	۰/۱۸۴	۳/۶	۰/۷۲	۱/۱۸	۰/۱۸۴	TOC
۳/۶	۰/۷۴	۶/۶۲	۰/۱۸۴	۰/۷۴	۰/۷۴	۲/۹۸	۰/۱۷۴	۳/۶	۰/۷۴	۲/۹۸	۰/۱۷۴	متوسط
۳/۶	۱/۱۸	۶/۶	۰/۱۷۴	۱/۱۸	۱/۱۸	۳/۳۲	۰/۲۱	۳/۶	۱/۱۸	۳/۳۲	۰/۲۱	زیاد
۰/۱۱۶	۰/۰۹	۰/۰۹۶	۰/۰۹۶	۰/۰۹	۰/۰۹	۰/۰۹۶	۰/۱۸۲	۰/۱۱۶	۰/۰۹	۰/۰۹۶	۰/۱۸۲	Fe <sup>+2</sup>
۰/۱۱	۰/۰۹۴	۰/۱۰۲	۰/۱۰۲	۰/۰۹۴	۰/۰۹۴	۰/۱۰۶	۰/۱۷۴	۰/۱۱	۰/۰۹۴	۰/۱۰۶	۰/۱۷۴	متوسط
۰/۱۰۲	۰/۰۹۸	۰/۱۰۶	۰/۱۰۶	۰/۰۹۸	۰/۰۹۸	۰/۱۷۳	۰/۲۱	۰/۱۰۲	۰/۰۹۸	۰/۱۷۳	۰/۲۱	زیاد
۰/۱۹۶	۰/۱۷۲	۰/۱۷۳	۰/۱۷۳	۰/۱۷۲	۰/۱۷۲	۰/۱۷۸	۰/۲۱	۰/۱۹۶	۰/۱۷۲	۰/۱۷۸	۰/۲۱	کم
۰/۱۹۲	۰/۱۷۶	۰/۱۷۸	۰/۱۷۸	۰/۱۷۶	۰/۱۷۶	۰/۱۷۸	۰/۲۱	۰/۱۹۲	۰/۱۷۶	۰/۱۷۸	۰/۲۱	متوسط
۰/۱۹۸	۰/۱۸۴	۰/۱۸۵	۰/۱۸۵	۰/۱۸۴	۰/۱۸۴	۰/۱۸۵	۰/۲۱۴	۰/۱۹۸	۰/۱۸۴	۰/۱۸۵	۰/۲۱۴	زیاد
۱/۲۴	۱/۰۸	۱/۱۴	۱/۰۸	۱/۰۸	۱/۰۸	۱/۱۴	۱/۶۸	۱/۲۴	۱/۰۸	۱/۱۴	۱/۶۸	NO <sub>3</sub> <sup>-</sup>
۱/۲	۱/۱۶	۱/۱۸	۱/۱۸	۱/۱۶	۱/۱۶	۱/۱۸	۱/۶۴	۱/۲	۱/۱۶	۱/۱۸	۱/۶۴	متوسط
۱/۱۸	۱/۲۲	۱/۲۲	۱/۲۲	۱/۲۲	۱/۲۲	۱/۲۲	۱/۶۲	۱/۱۸	۱/۲۲	۱/۲۲	۱/۶۲	زیاد
۰/۱۷۸	۰/۱۳۶	۰/۱۴۴	۰/۱۴۴	۰/۱۳۶	۰/۱۳۶	۰/۱۴۴	۰/۲۳۶	۰/۱۷۸	۰/۱۳۶	۰/۱۴۴	۰/۲۳۶	کم
۰/۱۶	۰/۱۳۸	۰/۱۴۲	۰/۱۴۲	۰/۱۳۸	۰/۱۳۸	۰/۱۴۲	۰/۲۱۴	۰/۱۶	۰/۱۳۸	۰/۱۴۲	۰/۲۱۴	متوسط
۰/۱۶۸	۰/۱۵	۰/۱۵۴	۰/۱۵۴	۰/۱۵	۰/۱۵	۰/۱۵۴	۰/۲۲۲	۰/۱۶۸	۰/۱۵	۰/۱۵۴	۰/۲۲۲	زیاد

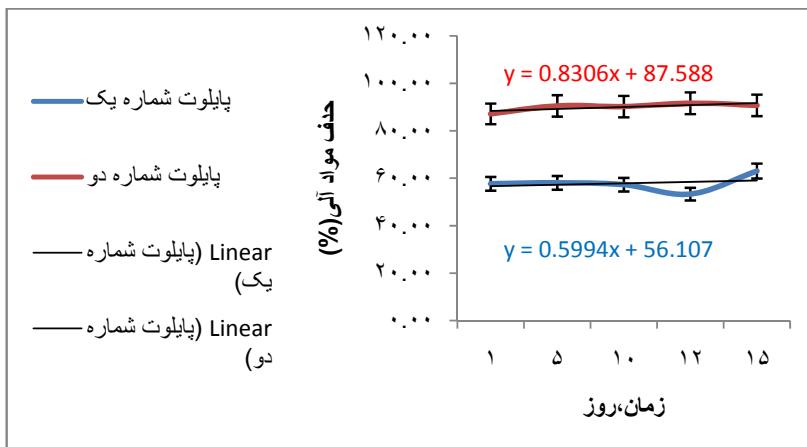


جدول ۲: تأثیر بارهای سطحی مختلف بر حذف پارامترها

پارامترها	بار سطحی (m <sup>3</sup> /m <sup>2</sup> .d)	خروجی پایلوت	خروجی پایلوت	خرسچه واحد
کدورت	کم	دو	یک	فیلتراسیون
TOC	زیاد	۸۲/۵۶	۸۴/۰۷	۸۹/۷۹
Fe <sup>+2</sup>	زیاد	۸۲/۱۱	۴۹/۷۹	۴۴/۴۸
Mn <sup>+2</sup>	زیاد	۳۷/۰۱	۴۲/۰۱	۴۱/۹۱
NO <sub>3</sub> <sup>-</sup>	زیاد	۱۴/۰۵	۱۶/۹۳	۱۷/۶۷
NH <sub>4</sub> <sup>+</sup>	زیاد	۲۴/۳۰	۲۴/۲۲	۲۶/۶۱
متوسط	متوسط	۱۵/۲۹	۱۶/۷۴	۷/۱۶
Fe <sup>+2</sup>	زیاد	۴۷/۰۹	۴۷/۶۷	۴۱/۵۴
Mn <sup>+2</sup>	زیاد	۴۷/۵۹	۵۰/۴۳	۴۰/۴۵
NO <sub>3</sub> <sup>-</sup>	زیاد	۴۹/۷۹	۸۶/۲۳	۸۵/۴۲
TOC	زیاد	۸۲/۵۶	۸۸/۷۰	۸۵/۹۵
Fe <sup>+2</sup>	متوسط	۵۵/۰۷	۸۸/۷۷	۴۳/۱۳
Mn <sup>+2</sup>	متوسط	۴۳/۰۹	۴۷/۶۷	۴۱/۵۴
NO <sub>3</sub> <sup>-</sup>	متوسط	۱۶/۹۳	۱۷/۶۷	۶/۱۷
NH <sub>4</sub> <sup>+</sup>	متوسط	۱۴/۰۵	۱۴/۱۱	۶/۷۹
Fe <sup>+2</sup>	متوسط	۱۵/۲۹	۱۶/۷۴	۷/۱۶
Mn <sup>+2</sup>	متوسط	۳۱/۷۹	۳۵/۴۲	۲۶/۰۱
NO <sub>3</sub> <sup>-</sup>	متوسط	۲۷/۸۷	۲۹/۱۹	۲۶/۷۶
NH <sub>4</sub> <sup>+</sup>	متوسط	۲۴/۳۰	۲۴/۲۲	۲۶/۶۱
Zn <sup>2+</sup>	زیاد	۳۰/۲۷	۳۲/۲۷	۲۴/۰۴



شکل ۲: تغییرات راندمان حذف کدورت از هر پایلوت در بار سطحی کم



شکل ۳: تغییرات راندمان حذف TOC از هر پایلوت در بار سطحی کم

حذف کدورت در پایلوت یک افزایش  $(18/75 \pm 26/77)$  و در خصوص پایلوت دو کاهش یافته است  $(11/152 \pm 20/9)$ . از طرفی نتایج آزمون T-test نشان داد که بین راندمان حذف کدورت در پایلوت ها و خروجی فیلتراسیون تصفیه خانه تفاوت معناداری وجود ندارد. در خصوص پارامتر TOC، بیشترین میانگین خروجی در بار سطحی زیاد و مربوط به پایلوت یک  $(372 \text{ mg/l})$  و کمترین میزان مربوط به پایلوت دو و در بار سطحی کم بوده است  $(107 \text{ mg/l})$ . بیشترین درصد حذف در بار سطحی کم در پایلوت دو  $(91/67\%)$  اتفاق افتاد که در جدول

## بحث و نتیجه‌گیری

این مطالعه عملکرد پایلوت ها با سه بارگذاری مختلف را مورد بررسی قرارداد. جدول ۱ بیان می‌کند میانگین کدورت خروجی در پایلوت ها و خروجی واحد فیلتراسیون کمتر از حد مطلوب آب آشامیدنی است و با زیاد شدن بار سطحی، میانگین کدورت در خروجی پایلوت ها بیشتر می‌شود، که طبق جدول ۲، عملکرد پایلوت دو در حذف کدورت ورودی بهتر از فیلتر ماسه‌ای تند متداول است  $(89/79\%)$ . همچنین با توجه به شکل ۱، شبکه نشان داد که با افزایش زمان عملکرد صافی، راندمان



نتایج جدول ۱ نشان داد که با زیادشدن بار سطحی میانگین مقدار منگنز به طور نامحسوسی افزایش یافته است و نتایج جدول ۲ بیانگر بالا بودن راندمان حذف منگنز در پایلوت دو به میزان ۱۷/۶۷٪ می‌باشد. نتایج آزمون آماری تفاوت بین راندمان حذف منگنز در پایلوت‌ها و خروجی فیلتراسیون را در بارهای سطحی کم و متوسط غیر معنادار نشان داد. از طرفی، شیب در پایلوت یک نشان داد که به تدریج با افزایش زمان عملکرد صافی میزان حذف منگنز زیاد شده است و در خصوص پایلوت دو، راندمان حذف سیر افزایشی داشته است که درصد حذف در پایلوت یک بیشتر بوده است ( $14/339 \pm 13/18$ ). تصفیه تک مرحله‌ای فیلتراسیون برای حذف آهن و منگنز تا غلظت‌های  $1/5$  mg/l و تصفیه دو مرحله‌ای (танک‌های تهشینی و فیلترها) برای حذف آهن و منگنز تا غلظت‌های بالای  $1/5$  mg/l استفاده می‌شوند. حذف آهن و منگنز در این مطالعه درواقع به علت تشکیل لایه بیولوژیکی روی مدیا می‌باشد (۲۰).

میانگین مقدار پارامتر نیترات در پایلوت‌ها با افزایش بار سطحی زیاد شده است و بین راندمان حذف نیترات در پایلوت یک و خروجی فیلتراسیون تصفیه‌خانه رابطه‌ی غیر معنادار و بین پایلوت دو و خروجی فیلتراسیون رابطه‌ی معناداری حاکم است و در بارهای سطحی متوسط و زیاد تفاوت غیر معنادار است. بیشترین درصد حذف نیترات در بار سطحی کم در پایلوت دو در بار سطحی کم به میزان  $35/42\%$  اتفاق افتاد. نتایج نشان داد با افزایش کار صافی، کارایی پایلوت‌ها در حذف نیترات به یک نسبت افزایش می‌یابد ( $7/711 \pm 4/17$ ). همچنین میانگین مقدار پارامتر آمونیوم در پایلوت‌ها با افزایش بار سطحی زیاد شده است و بین راندمان حذف آمونیوم در پایلوت‌ها در بار سطحی

۲ ارائه شده است. همچنین تحقیقات اخیر بیوراکتورهای full scale ثابت کرده‌اند که راندمان حذف مواد آلی در فیلترهای دولایه‌ای GAC-Sand نسبت به فیلتر ماسه‌ای بسیار بیشتر است (۱۷).

نتایج آزمون T-Test در خصوص پارامتر TOC نشان داد که بین راندمان حذف TOC در پایلوت شماره یک و دو و خروجی واحد فیلتراسیون تصفیه‌خانه در بار سطحی کم و متوسط اختلاف معنادار است. همچنین شکل ۳ نشان داد که با افزایش زمان کار کرد صافی پس از ۱۵ روز، شیب در پایلوت‌ها افزایش راندمان حذف را نشان داد که میزان حذف در پایلوت دو بیشتر بوده است ( $3/59 \pm 12/487$ ). راندمان حذف TOC با زیادشدن EBCT زیاد می‌شود که راندمان حذف TOC به EBCT و بار سطحی بستگی دارد و در مطالعات انجام شده‌ی قبلی راندمان حذف TOC با افزایش EBCT و کم شدن بار سطحی زیاد شد (۱۸، ۱۹).

جدول ۱ نشان داد که افزایش میانگین مقدار آهن با زیادشدن بار سطحی نامحسوس بوده است و مطابق جدول ۲ بیشترین درصد حذف در بار سطحی کم در پایلوت دو  $50/43\%$  اتفاق افتاد. نتایج آزمون T-Test بیانگر این موضوع است که بین راندمان حذف آهن در پایلوت یک و خروجی فیلتراسیون تصفیه‌خانه تفاوت غیر معنادار و بین راندمان حذف کدورت در پایلوت دو و خروجی فیلتراسیون تفاوت معنادار است. از طرفی، نتایج آزمون T-test نشان داد که با افزایش زمان عملکرد صافی، شیب در هر دو پایلوت افزایش یافته است. به عبارتی، زمان عملکرد صافی در میزان حذف آهن تأثیر مثبت داشته است به ترتیب  $10/924 \pm 5/99$  و  $17/261 \pm 5/93$  ().



است. EBCT های طولانی تر نقطه‌ی شکست فیلتر را به تأخیر می‌اندازند و انتخاب درست بار سطحی می‌تواند منجر به زیادشدن EBCT و افزایش زمان عملکرد فیلتر شود. بار سطحی تأثیر زیادی در زمان کارکرد فیلتر دارد که این مطلب با نتایج گزارش شده توسط K0 و همکاران در خصوص ارزیابی سیستم کربن فعال بیولوژیکی دولایه‌ای برای آب آشامیدنی سازگاری دارد. آن‌ها گزارش دادند که نقطه شکست برای بارهای سطحی کم، متوسط و زیاد در ۴۸، ۷۲ و ۲۴ ساعت اتفاق می‌افتد (۲۴). رابطه‌ی بین کدورت ورودی و زمان عملکرد فیلتر درباره‌ای سطحی کم در پایلوت ها موضوع دیگری است که در این مطالعه مورد بررسی قرار گرفت. با زیادشدن بار سطحی، کدورت وردی زیاد و زمان عملکرد فیلترها نیز کم شده است. به طوری که در بار سطحی کم، پایلوت دو با ۷۱ ساعت بیشترین زمان کارکرد را داشته است. به عبارتی، بار سطحی بر زمان عملکرد فیلتر تأثیر غیرمستقیم داشته است.

بر اساس نتایج ارائه شده و همچنین آنالیز آماری می‌توان گفت که پایلوت دو بیشترین راندمان حذف کدورت، TOC، نیترات و آمونیوم را دارد. واضح است که کدورت در خروجی هر پایلوت تحت تأثیر بار سطحی است. به عبارت دیگر، نتیجه‌ی میزان بارهای سطحی بالاتر، کدورت بیشتر است. مطابق با موارد ذکر شده‌ی بالا، بیشترین راندمان حذف TOC و دیگر پارامترها در بار سطحی کم مشاهده شد. به طور کلی، می‌توان گفت که فیلتر GAC-Sand با بار سطحی کم در مقایسه با فیلتر آنتراسیت- ماسه و فیلتر تک لایه‌ای موجود در تصفیه‌خانه بیشترین راندمان حذف را در پارامترهای موردنظر دارد. توانایی

کم و متوسط رابطه معنادار است. بیشترین درصد حذف آمونیوم مطابق با جدول ۲ مربوط به پایلوت دو در بار سطحی کم و به میزان ۴۲/۳۳٪ بوده است.

از طرفی زمان عملکرد صافی در میزان حذف آمونیوم در پایلوت یک تأثیر غیرمستقیم داشته است و به تدریج با افزایش زمان کارکرد صافی، راندمان حذف کاهش یافته است (۸/۹۳±/۱۲/۲۳) اما در خصوص پایلوت دو راندمان حذف آمونیوم مقداری افزایش داشته است (۱/۱۹±/۵/۴۱) که می‌تواند به دلیل پدیده‌ی نیتریفیکاسیون باشد. قسمتی از آمونیوم در داخل مدیای فیلتر جذب می‌شود که باعث افزایش میزان نیترات و راندمان حذف آمونیوم می‌شود. می‌توان گفت انتخاب مدیای مناسب فیلتر تأثیر معناداری بر پدیده نیتریفیکاسیون به خصوص زمانی که غلظت آمونیوم کم باشد دارد (۲۱). اگرچه مطالعات قبلی بر عملکرد مناسب فیلترهای GAC در حذف مواد آلی اشاره می‌کنند اما حذف مؤثر آمونیوم نیز در این فیلترها گزارش شده است (۲۲).

Zhang و Huck (۱۹۹۶) گزارش کردند که درصد حذف آمونیوم با زیادشدن EBCT زیاد می‌شود (۲۳). همچنین حجم آب فیلتر شده به وسیله GAC و EBCT در بارهای سطحی مختلف را نشان می‌دهد. محاسبات نشان داد که EBCT در بارهای سطحی کم، متوسط و زیاد به ترتیب ۱/۱±۰/۴۵۵، ۲۰±۰/۳۱۲ و ۶/۲۵±۰/۹ دقيقه بوده است. همچنین حجم آب فیلتر شده در بارهای سطحی گفته شده ۲۰/۸۸، ۴۷/۹۵۲ و ۷۲ مترمکعب بوده است. به طور کلی می‌توان گفت با بیشتر شدن EBCT، درصد حذف مواد آلی بیشتر شده



طولانی‌تر، شستشوی معکوس را به تأخیر می‌اندازند و جایگزینی/تولید مجدد GAC را کاهش می‌دهند.

عمق کرbin و حجم جاذب می‌تواند EBCT مطلوب را تعیین کنند.

EBCT شاخص برای تصفیه‌ی آب بین ۵ تا ۲۵ دقیقه است. معمولاً درصد حذف مواد آلی با زیادشدن زمان تماس به حجم مطلوب و بار سطحی کم زیاد می‌شود.

هر دو عمق فیلتر و بارگذاری هیدرولیکی می‌توانند با زیادشدن EBCT تغییر کنند. حذف TOC با EBCT با GAC-sand در EBCT=20min می‌باشد.

جذب و سطح متخلخل GAC اجازه می‌دهد که آلاینده‌های آلی باقابلیت تجزیه بیولوژیکی کم و یا مواد بازمان تماس طولانی‌تر، جذب شوند.

نشان داد که حذف TOC بالاتری نسبت به آنتراسیت دارد. ترکیبی از آمونیاک بیولوژیکی و اکسیداسیون نیترات، سرانجام آمونیاک را به نیترات تبدیل می‌کند که نیتریفیکاسیون است. همچنین، حذف آمونیوم بیشتر از نیترات است چون مقداری از آمونیوم به نیترات تبدیل می‌شود. EBCT های طولانی‌تر می‌تواند بهوسیله‌ی زیادشدن حجم بستر یا کاهش سرعت جریان از میان فیلتر به دست آید. EBCT و سرعت جریان طراحی، مقدار کرbin در واحدهای جذب را تعیین می‌کنند. EBCT های

## References

- 1-Kornegay BH. Recommendations to water utilities.AWWA Research foundation, Denver, co (2000).
- 2- Banik SS. Bandyopadhyay, and S. Ganguly. "Bioeffects of microwave—a brief review."Bioresource technology 87.2 (2003): 155-59.
- 3-Article on Water solution: filtration, retrieved on the 15th October2013.from<http://www.Lenntech.com/chemistry/filtration.htm>
- 4- Syed R, Zhu G. "Water works engineering: planning, design and operation." PHI edition, New Delhi (2000).
- 5- Reynolds TD. Unit operations and processes in environmental engineering. Brooks, 1995.
- 6- Piyali D. Study on the Performance of Dual Media Filter for Surface Water Treatment. Diss. (2013).
- 7- Hulsey RA, Neemann JJ, Zegers RE, Rexing DJ. Water treatment using ozone and having a reduced likelihood of bromate formation from bromides found in the water. 6(2003).
- 8- Dvorak B, Skipton S. "Drinking Water Treatment: Activated Carbon Filtration." Water Resource Management Drinking Water 11 (2013): 1-12.
- 9-Bolt O, Brian. "Removal of natural organic matter by ion exchange." Water research 36.20 (2002): 5057-5065.
- 10- Cornelissen ER. "Selection of anionic exchange resins for removal of natural organic matter (NOM) fractions." Water research 42.1 (2008): 413-23.



- 11- Manal A. "Removal of Trihalomethanes by Dual Filtering Media (GAC-Sand) at El-Manshia Water Purification Plant." *The Journal of the Egyptian Public Health Association* 81.3-4 (2005): 241-58.
- 12- Chittaranjan R, Melin G, Ronald B. Linsky Riverbank filtration: improving source-water quality. Vol. 43. Springer Science & Business Media, 2003.
- 13- Van der Aa L., Rietveld J, Van Dijk C . "Effects of ozonation and temperature on biodegradation of natural organic matter in biological granular activated carbon filters." *Drinking Water Engineering and Science Discussions*, 3 (1), 2010 (2010).
- 14- Yang J, Sheng O, Dong Yuan, Tzu P. "Pilot study of drinking water treatment with GAC, O 3/BAC and membrane processes in Kinmen Island, Taiwan." *Desalination* 263.1 (2010): 271-78.
- 15- Chara c, William G. *Bacterial regrowth in distribution systems*. American Water Works Association, 1988.
- 16- Standard methods for the examination of water and wastewater. Washington, DC: American Public Health Association, 2012.
- 17- Kim J, Byeongsoo K. "DBPs removal in GAC filter-adsorber." *Water Research* 42.1 (2008): 145-52.
- 18- Le Ch, Mark W. "Evaluating the performance of biologically active rapid filters." *Journal (American Water Works Association)* (1992): 136-46.
- 19- Prévost J. "Comparison of biodegradable organic carbon techniques for process control." *Journal of Water Supply Research and Technology-Aqua* 41.3 (1992): 141-50.
- 20- Doula A, Maria K. "Removal of Mn 2+ ions from drinking water by using clinoptilolite and a clinoptilolite–Fe oxide system." *Water Research* 40.17 (2006): 3167-76.
- 21- McDowell W H. "A comparison of methods to determine the biodegradable dissolved organic carbon from different terrestrial sources." *Soil Biology and Biochemistry* 38.7 (2006): 1933-42.
- 22- Yapsak li, Bulent K, Ferhan C. "Identification of nitrifiers and nitrification performance in drinking water biological activated carbon (BAC) filtration." *Process Biochemistry* 45.9 (2010): 1543-49.
- 23 - Zhang Sh, Peter M, Huck T. "Parameter estimation for biofilm processes in biological water treatment." *Water Research* 30.2 (1996): 456-64.
- 24- Young-Song Ko, Yoon-Jin L, Sang-ho N. "Evaluation of a pilot scale dual media biological activated carbon process for drinking water." *Korean Journal of Chemical Engineering* 24.2 (2007): 253-60.



## Evaluate the Performance of Dual Media Filter to Improve Water Quality in Abadan Water Treatment Plant

Baraei I(PhD<sub>S</sub>)<sup>1</sup>, Borghei M(PhD)<sup>2</sup>, Takdastan A(PhD)<sup>3</sup>, Hasani AH(PhD)<sup>4</sup>, Javid AH(PhD)<sup>5</sup>

1-Corresponding Author: student of PhD, Department of Environmental Engineering, Islamic Azad University, Science and Research Branch, Tehran, Iran

2-Professor, Department of Environmental Engineering, Islamic Azad University, Science and Research Branch, Tehran, Iran

3-Associate Professor, Department of Environmental Health and Environmental Technologies Research Centre, Ahvaz Jundishapur University of Medical Sciences, Ahvaz, Iran

4-Associate Professor, Department of Environmental Engineering, Islamic Azad University, Science and Research Branch, Tehran, Iran

5-Associate Professor, Department of Maritime sciences, Islamic Azad University, Science and Research Branch, Tehran, Iran

### Abstract

**Introduction:** Nowadays, the greatest of process type used in treatment of beverage water is conventional treatment. That it cannot remove organic matter effectively. Filtration is one of the most important treatment processes used in water treatment plant. The one of approaches, modification of conventional rapid sand filters into dual or multimedia filters.

**Methods:** This study was results from of pilot study that with the purpose of assessment performance was using of GAC and Anthracite in dual media filter filters in Abadan water treatment plant in removal of TOC, Fe, Mn, NO<sub>3</sub><sup>-</sup> and NH<sub>4</sub><sup>+</sup> in Drinking Water by GAC and Anthracite in dual - media filters in Abadan water treatment plant. All parameters were measured according to sections of Standard Methods APHA et al. The t-test and regression equations were calculated.

**Results:** Samples were collected in summer from the inlet and outlet of each pilot filter and the outlet of the filtration unit. Turbidity, Total Organic Carbon (TOC), Fe, Mn, NO<sub>3</sub><sup>-</sup> and NH<sub>4</sub><sup>+</sup> were measured in each sample for three different low, medium, and high filtration rates. Pilot No.2 had a maximum efficiency in the removal of the parameters that removal average of turbidity, TOC, Fe, Mn, NO<sub>3</sub><sup>-</sup>, NH<sub>4</sub><sup>+</sup>, respectively. So, the best performance of GAC-sand filter is in EBCT=20 min during loading rate of 35 l/d.

**Conclusion:** In general, both pilot filters performed better at low surface loading rate. More specifically, pilot scale No. 2 showed better removal of parameters and longer empty bed contact time (EBCT) in that surface loading rate.

**Keywords:** dual media filter, water treatment, water quality, TOC, filtration, Abadan