



امید داشتن ، لبخند زدن به خداوند است.
سامان کرمخانی ترم چهارم علوم
آزمایشگاهی

**گندزدایی آب با استفاده
از اشعه فرابنفش (UV)**

انواع پرتو و اثر آن در گندزدایی

یکی از عوامل فیزیکی شناخته شده که بر میکروب ها اثر زیان آور دارد انرژی تابشی می باشد. انواع اشعه را به سه گروه اصلی می توان تقسیم نمود: ذره ای - الکترومغناطیسی و اکوستیک. جریان اتم ها، الکترون ها و پروتون ها مثال هایی از اشعه ذره ای هستند. اشعه الکترومغناطیسی مشتمل بر طیف وسیعی از تابش ها می باشد که از امواج وادیویی با طول موج بلند و فاقد اثر بیولوژیکی تا امواج میکروویو و مادون قرمز با اثرات گرمایی، نور مرئی و پرتو فرابنفش، اشعه ایکس، گاما و امواج کیهانی را در برمی گیرد. در شکل ۷-۱ طیف الکترومغناطیسی با بزرگنمایی موقعیت انواع پرتو فرابنفش قابل ملاحظه است. تفاوت اثر این امواج بر حیات میکروب ها بستگی به طول موج و مقدار انرژی اشعه دارد. سرعت انواع اشعه الکترومغناطیس بر خلاف اشعه ذره ای ثابت بوده و حدود ۳۰۰۰۰۰ کیلومتر در ثانیه است و گرچه بصورت موج حرکت می کند اما مانند این است که بصورت مقادیر مشخص از انرژی موسوم به کوانتا (Quanta) یا فوتون ها از منابع تابش تولید شده طی طریق می نمایند. انرژی این فوتون ها بستگی به فرکانس تابش دارد و با رابطه زیر نشان داده می شود:

$$E = hf$$

$$E = \text{انرژی یک کوانتوم}$$

$$f = \text{فرکانس یا تعداد نوسان در ثانیه}$$

$$h = \text{ثابت پلانک } (6.62 \times 10^{-27} \text{ ارگ - ثانیه})$$

به این ترتیب انرژی یک فوتون با کاهش طول موج نور افزایش می یابد. یک انشتین باکتری کشی در طول موج ۲۵۴ نانومتر معادل ۱۳۰/۹ وات ساعت انرژی است و می توان نوشت:

$$7/6389 \text{ میلی فوتون یا } 10^{-3} \times 7/6389 \text{ انشتین} = \text{یک وات ساعت}$$

۲/۱۲۱ میکرومول فوتون یا ۶-۱۰×۱۲۱/۲ انشتین - یک وات ثانیه - یک ژول

بطور معمول هرچه انرژی تابشی بیشتر باشد اثر زیان آور آن میکروبوها بیشتر خواهد بود. در عمل نیز

مشاهده می شود اشعه کاما وایکس که طول موج کمتری دارند قدرت نفوذ بیشتر و اثر میکروبو کشی

شدید تری از پرتو فرابنفش نشان می دهند اما استفاده از آنها دشوار و خطرناک است. پرتو گاما بعلت

قدرت نفوذ زیادی که دارد در استریلین اسیون آب، فاضلاب و لجن بکار گرفته شده است. این پرتو از

رادیوایزوتوپ هایی نظیر کبالت ۶۰ تابش شده و قابل تأمین است.

نور آفتاب نیز یک گندزدای خوب محسوب می شود. **Downs** و **Blounel** نشان دادند که اثرات جرمی

سیدال، نور آفتاب مربوط به امواج فرابنفش می باشد. درجه حرارت بسیار بالای خورشید موجب تابش

شدید امواج مزبور است، خوشبختانه لایه ازن موجود در طبقات بالای اتمسفر (استراتوسفر) مانع از

رسیدن گاما اشعه به زمین می گردد، همچنین ادعا می شود که طول موجهای کمتر از ۲۹۰ نانومتر

خورشید به سطح زمین نمی رسد. چنانچه ضخامت لایه ازن کاهش یابد متعاقباً باید انتظار داشت که

افزایش در اثرات بیولوژیکی ناشی از UV-B بوجود آید که اثرات سوء آن برای انسان سرطان پوست و

آب مروارید خواهد بود. قدرت گندزدایی نور آفتاب در ایام خشک و بدون ابر که هوا پاک و

فاقد گردوغبار باشد به حداکثر می رسد.

پرتوتابی فرابنفش آب - انواع اشعه فرابنفش :

پرتوفرابنفش (UVR) مابین نور بنفش از تابش مرئی و نرم ترین تابش یونیزه کننده قرار گرفته

است و محدوده طول موج از ۱۰۰ تا ۴۰۰ نانومتر را شامل می گردد. انرژی فوتون

مربوط با تابش ۱۰۰ نانومتر ۱۲۴ الکترون وات است که حدوداً معادل با انرژی لازم برای

ایجاد یونیزاسیون در مواد بیولوژیکی می باشد. آنها در منتهی الیه دیگر (UVR) می تواند

توسط برخی قابل رویت باشد .

به علت تفاوت های موجود در خواص فیزیکی و اثرات بیولوژیکی (UVR) توسط کمیسیون

بین المللی روشنایی به سه ناحیه تقسیم بندی شده است

– UVA 315-400 nm UVR با طول موج بلند (نورسیاه)

– UVB 280-315 nm UVR با طول موج متوسط (تابش آفتاب سوز)

– UVC 100-280 nm UVR با طول موج کوتاه (تابش میکروپ کش)

در ناحیه نور سیاه در بسیاری از اجسام پدیده فلور سانس قابل بروز می باشد. ناحیه UVB بخش از

اشعه است که موجب بروز التهاب های پوستی می شود، بخش اعظم از UVR فعال از نظر

بیولوژیکی و بالقوه خطرناک که از خورشید به زمین می رسد مربوط به این ناحیه از نور است.

UVC که اشعه با طول موج کمتر از ۲۸۰

نانومتر را شامل می شود دارای قابلیت میکروب کشی است و اشعه ساطع شده از لامپ های میکروب

کشی و قوس های جوش کاری می باشد. طول موج های ردیف ۲۵۰ تا ۲۶۰ نانومتر (ناحیه فاد

حیات) دارای بالاترین قدرت میکروب کشی است و بوسیله اسیدنوکلئیک نوکلئوپروتئین ها قابل

جذب بوده و تغییرات شیمیایی در ماده ژنتیک ایجاد می نماید که در نهایت به مرگ

میکروارگانیسم ها منجر می گردد.

در بعضی از مراجع از جمله گزارش سازمان بهداشت جهانی تقسیم بندی فوق قدری متفاوت ذکر شده

باین ترتیب که طول موج ۳۲۰ بجای ۳۱۵ و ۲۰۰ بجای ۱۰۰ نانومتر منظور شده است. UVR با

طول موج کمتر از ۲۰۰ نانومتر را گاه UVR خلا نیز گفته اند (نگاه شود به شکل ۷-۱)، این

بخش از تابش چون سریعاً جذب هوا می شود کمترین اهمیت بیولوژیکی را در مقایسه با دیگر

بخش های UVR حائز است.

منابع تولید پرتو:

کاربرد UV برای مقاصد گندزدایی مستلزم این است که یک منبع با شدت زیاد و با طول موج دلخواه وجود داشته باشد. بطور کلی قراردادن مواد در دمای ۲۵۰۰ یا بیشتر موجب می شود که تعداد زیادی فوتون با انرژی بالا ساطع شود. چنین منابعی منتشر کننده طیفی مداوم و یکنواخت می باشند. بطرق دیگر می توان با رساندن الکترونها به حالت برانگیخته این پرتو را بدست آورد (تخلیه در گاز).

در حال حاضر غالب منابع مصنوعی برای تولید (UV) را می توان به پنج گروه تقسیم بندی نمود:

- ۱ - منابع تابشی بر اثر حرارت مانند لامپ های هالوژن تنگستن. 2- منابع تخلیه در گاز مانند لامپ های جیوه (بافشارکم، متوسط و بالا)، لامپ های جیوه وهالیدهای فلزی» لامپ های گزنون، لامپ های هیدوروژن و دوتریم وتیوب های جرقه ای. 3- منابع تخلیه الکتریکی

مانند قوس های کربن و قوس های جوش کاری. ۴- لامپ های فلوروسنت مانند تیوب های

روشنایی لامپ های آفتابی (تابش کننده UV-B) و تیوب های UV-A - لیزرها مانند

لیزرهای تابش کننده چندین طول موج ، لیزرهای نیتروژن لیزرهای قابل تنظیم و

لیزرهای هلیوم -کادمیوم.

در عمل بهترین روش تولید پرتو انجام تخلیه الکتریکی در بخار جیوه تحت فشار کم درون

تیوب های مخصوصی است که از یک گاز بی اثر نظیر آرگون و مقدار بسیار کمی جیوه

پرشاده است و معروف به لامپ های میکروپ کش هستند. مکانیزم عمل کلیه این

لامپ ها جریان یافتن الکترون در بخار یونیزه شده جیوه مابین دو الکترود است. به عبارت

دیگر با ایجاد قوس الکتریک جیوه برانگیخته شده و تخلیه انرژی حاصله موجب تابش

می گردد. قوسی که در لامپ فلوروسنت بوجود می آید نیز به همین ترتیب تابش مشابه

ایجاد می کند تنها تفاوتی که وجود دارد این است که حباب لامپ های فلوروسنت را با

ترکیبی از فسفر پوشانده اند تا UV را به نور مرئی تبدیل نماید. بعلاوه شیشه بکار رفته

در ساخت لامپ های میکروپکش معمولی نیست و اشعه UV و مرئی را منتقل می نماید.

حدود ۹۵ درصد از UV تابش شده دارای طول موج ۲۵۳۷ نانگستروم می باشد.

قدرت میکروب کشی این لامپ ها ۵ تا ۱۰ برابر بیشتر از لامپ های جیوه با فشار بالا است.

خطوط تابش از یک لامپ بخار جیوه با فشار کم شامل طول موج های ۱۸۵-۲۴۵ -

۳۱۳-۳۶۵-۴۰۵-۴۳۶-۵۴۶ نانومتر می باشد. حباب لامپ های میکروب کش بخشی از

نور با طول موج ۱۸۴۹ آنگستروم را نیز منتقل می نماید. انرژی این تابش قادر به شکستن

پیوندهای مولکول اکسیژن است که از تولید می کند. درصنعت از آن دسته از لامپ

ها که دارای حباب های کاملاً شفاف نسبت به هر دو تابش آنگستروم باشند برای

نگهداری اغذیه استفاده می برند.

طیف تابشی منابع تولید UV متفاوت است. در شکل ۷-۲ طیف های نمونه از لامپ های بخار

جیوه با فشار کم و فشار متوسط قابل ملاحظه می باشد. لامپ هایی که دراز و باریک

هستند دفعاتاً روشن می شوند، در دو انتهای این لامپ ها سیم پیچی های مارپیچ واری

دیده می شود که بعد از کار گرم می شود. عمر لامپ تابع عمر الکتروود و دفعات استارت

است. کاربرد این لامپ ها برای تصفیه آب یا هوا یا کالاهائی که روی تسمه نقاله ریخته

شده می باشد.

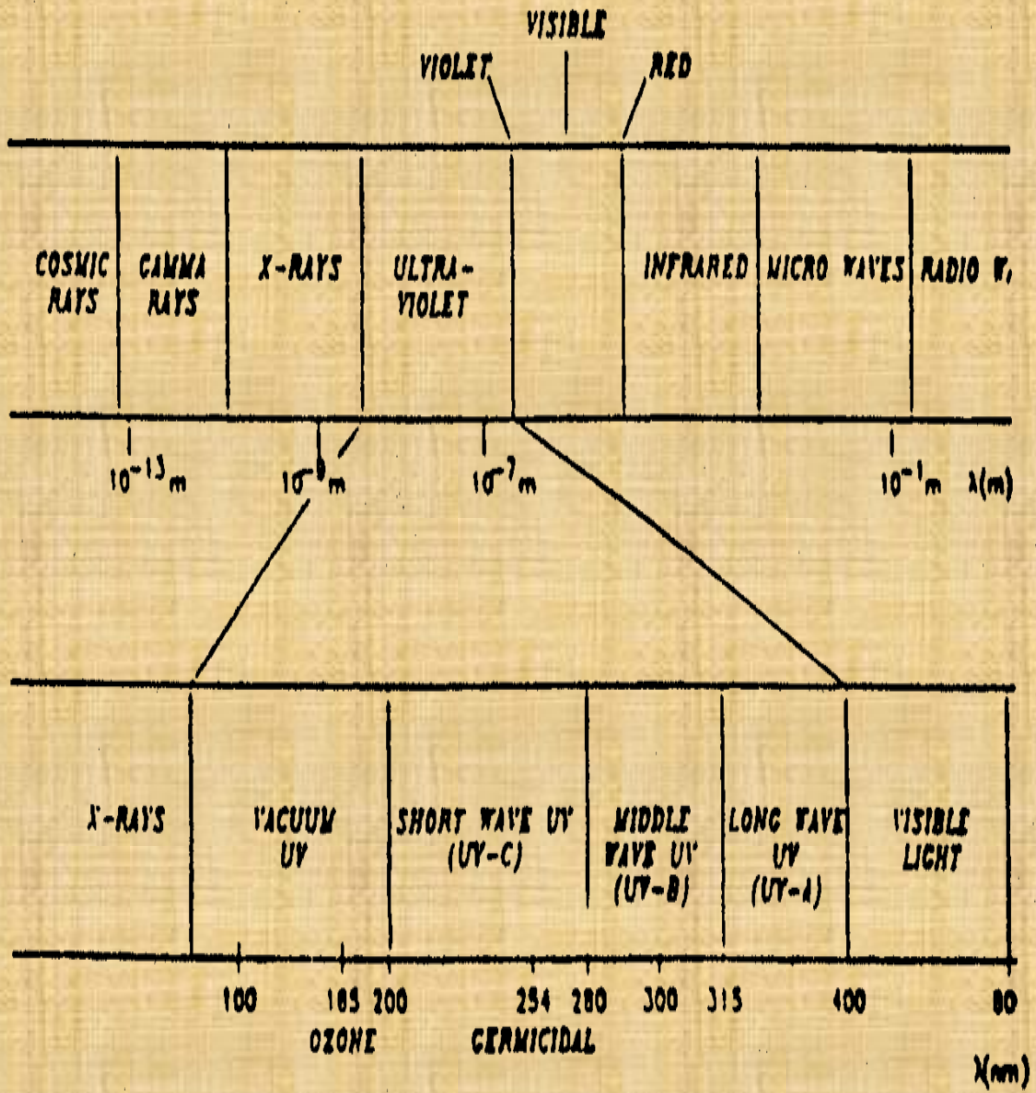
درواقع وقتی که بالاترین شدت از پرتو مورد نیاز باشد استفاده می‌شوند. لامپ های میکروب کش با کاتد سود نیز دفعتهاً روشن می‌شوند ولی دفعات استارت بر عملکرد آنها اثر ندارد، لذا عمر بیشتری دارند و در دمای سرد هم کار می‌کنند. غالب دیگر انواع لامپ در دمای اتاق بهترین کارکرد را دارند و دمای کمتر یا بیشتر از ۲۵ موجب کاهش بازده UV می‌شود.

تا ۱۳۷۰ دارند و در مقایسه با لامپ های با فشار متوسط تابش هایی در محدوده ۱۸۰ لامپ های کم فشار معادل، تقریباً ۸۰ برابر بده میکروب کش بیشتر تولید می کنند که کمتر متاثر از کیفیت و دمای پساب قرار می‌گیرد. لذا برای تامین یک دوز معین از گندزدا یی تعداد لامپ های با فشار متوسط کمتری در مقایسه با نوع کم فشار لازم خواهد بود. نوع سومی از لامپ های در حال رواج نیز وجود دارد که تابش امواج آنها با شدت زیاد و ضربانی گونه می باشد (نگاه شود به جدول ۷-۱).

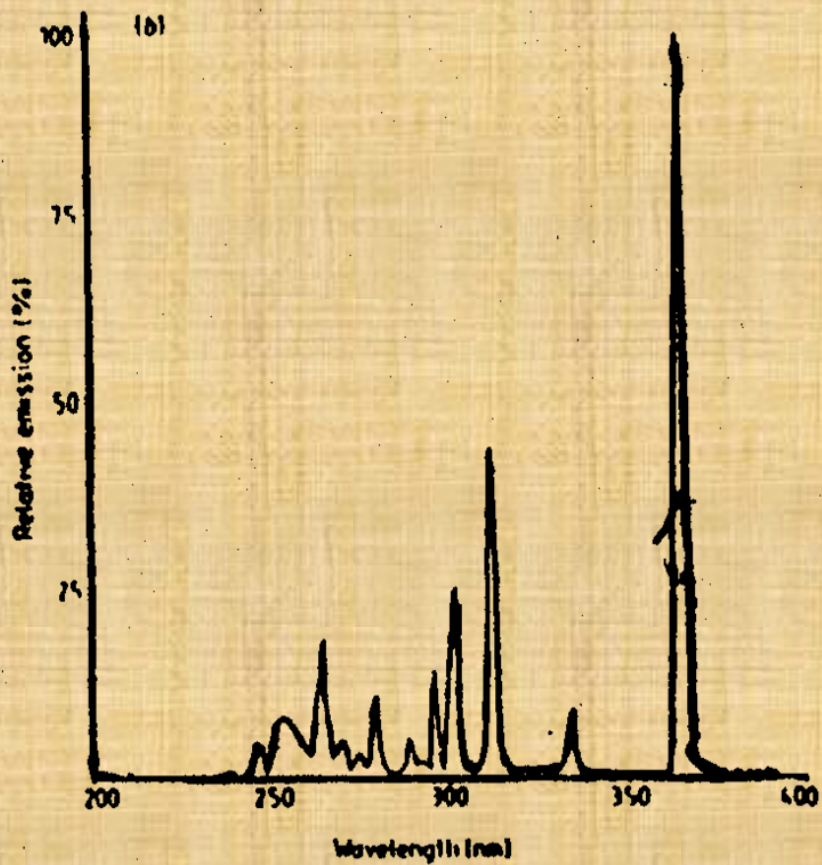
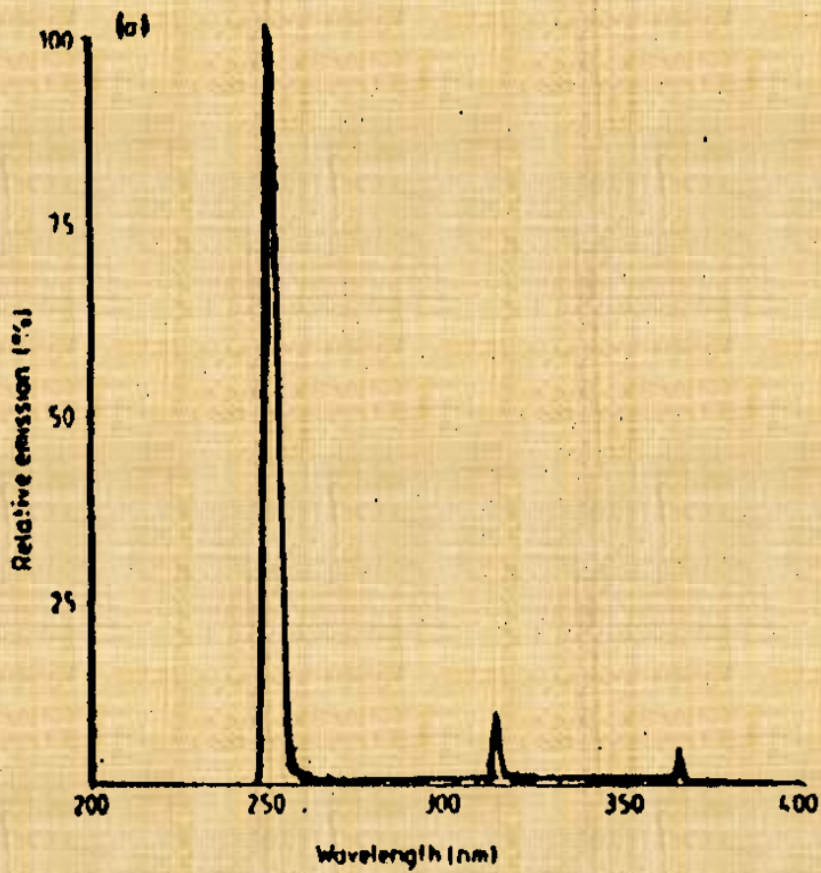
مکانیزم غیرفعال سازی میکروبی بوسیله UV.

کندزدایی با UV یک روش فیزیکی است که وابسته به انتقال انرژی الکترومغناطیس از منبع نور به سلول ارگانیسم (بویژه ماده ژنتیک سلول) می باشد. آنچه که در فهم مکانیزم ضد میکروبی UV کمک می کند توجه به این مطلب است که اشعه باید پیش از آنکه موثر واقع شود جذب شده باشد. با توجه به تئوری کوانتم مشخص است که اثر یک کوانتم وقتی که با ماده وارد واکنش می شود تابع مستقیمی از مقدار انرژی است که دارد و این انرژی وقتی طول موج تابش آن کمتر باشد بیشتر است. طول موج های مابین ۲۰۰ تا ۱۲۰۰ نانومتر دارای انرژی کافی برای ایجاد تغییرات فوتوشیمیایی هستند. نور مرئی بوسیله مولکول های موسوم به پیگمانها جذب می شود و این جذب بوسیله انعکاس یا تغییر درصد عبور نور مشخص می شود. اما جذب رادیاسیون های نامرئی عمدتاً بوسیله اسیدهای نوکلئینه و پروتئین ها که بی رنگ هستند صورت می گیرد. این جذب شدیداً برای سلولهای زنده زیان آور است و مرگ و میر بوجود آمده را تقریباً بطور کامل به صدمه فوتوشیمیایی این ترکیبات نسبت می دهند. همچنین مشخص شده است که مولکول های اسیدی اکسی ریبونوکلئیک موجود در مولکول های جذب کننده اشعه برای باکتریها وغالب ویروس ها و اسید ریبونوکلئیک (RNA) برای برخی از ویروس ها اجزاء اصلی مورد هدف واقع شده فوتون های هستند و اثرات

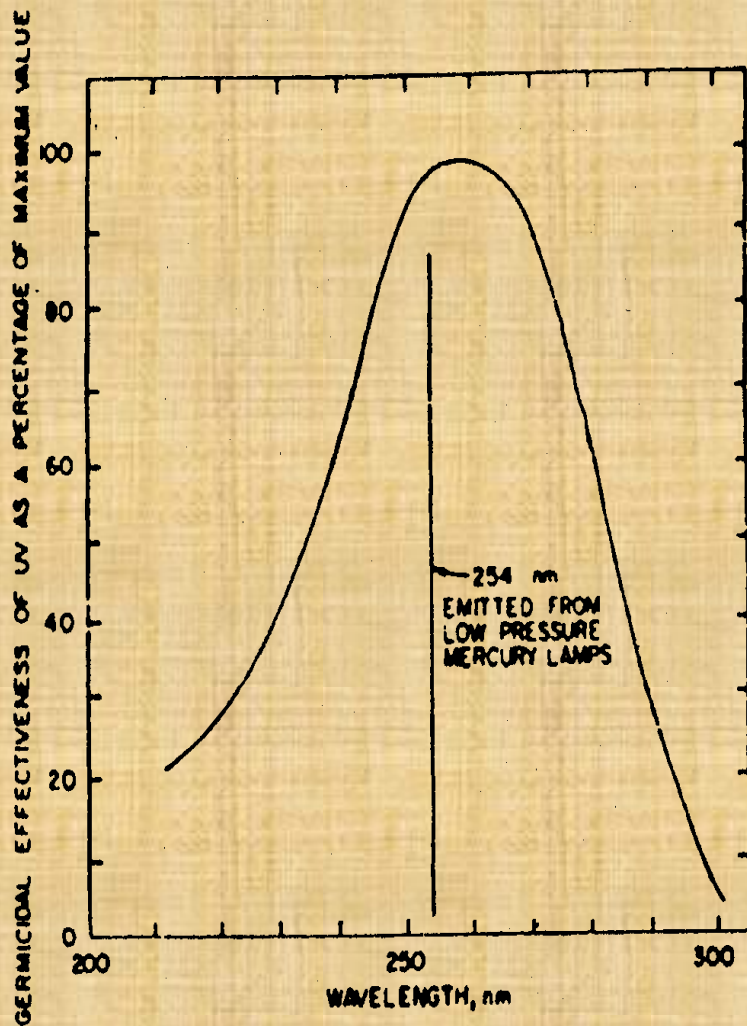
بیولوژیکی مهم در آنها حادث می شود. DNA و RNA معمولاً ۵ تا ۱۵ درصد از وزن خشک سلول هستند و در عملیات مختلف یک سلول بو یژه ذخیره و انتقال اطلاعات ژنتیک ایفای وظیفه می کنند. طیف جذبی DNA همانطور که در شکل ۷-۳ دیده می شود در محدوده ۲۵۰ تا ۲۶۵ نانومتر دارای پیک است و دامنه بهینه طول موج را برای میکروب کشی نشان می دهد. مهمترین مکانیزم ضد میکروبی UV دیمریزاسیون دو مولکول پیریمیدین است. پیریمیدین از بازهای ازته هتروسیکل DNA RNA می باشد. باتشکیل این دیمرها عمل تکثیر بسیار مشکل می گردد.



شکل ۱-۷- طیف الکترومغناطیس با بزرگنمایی موقعیت انواع پرتو فرابنفش (طول موج بر حسب نانومتر)



در حالتی که با UVR با طول موج‌های حدود ۳۰۰ نانومتر یا بیشتر (UV-A و UV-B) روبرو باشیم مکانیزم دیگری موثر می‌باشد که شامل انجام واکنش‌های فوتودینامیکی است که طی آنها وقتی اکسیژن با یک مولکول برانگیخته شده از نور واکنش می‌دهد گونه‌های فعال از اکسیژن مولکولی ایجاد می‌شود. این گونه‌ها می‌توانند موجب بروز تغییرات شیمیایی سرطان‌زا یا جهش‌زا برای اسیدهای نوکلئیک شوند و برای دیگر اجزاء سلول همچون آنزیم‌ها و مامبران‌ها نیز تغییرات زیان‌آور بوجود آورند.



فعال‌سازی مجدد

تغییرات زیان آوری که پرتو UV در اسیدنوکلیک ایجاد می‌کند ممکن است در میکرو ارگانسیم های در حالت رویش بوسیله آنزیم های تجدید شده در تاریکی یا فعال شده از نور برطرف و جبران نشود. یک مشکل گزارش شده پدیده بهبود و تجدید فعالیت مولکول های صدمه دیده تعدادی از ارگانسیم ها بعلت قرارگرفتن در معرض پرتومرئی (عمدتاً نور آبی) بعد از پرتو دهی با

UV و یا بطور همزمان می باشد. این پدیده تجدید فعالیت که اول بار توسط **Kelner** و

Dulbcew گزارش شده معروف و به تئوری اکتیو اسیون است و این پدیده یک واکنش آنزیمی

است و مستلزم تابش نور با طول موج ۳۱۰ تا ۵۰۰ نانومتر می باشد. در مواردی اشعه با طول

موج ۲۳۰ و ۲۴۰ نانومتر نیز موجب بروز پدیده بوده هر چند که اشعه مزبور بطور طبیعی در سطح

زمین وجود ندارد چون بوسیله لایه ازن جذب می شود. اثرات تجدید فعالیت به مجرد تماس

ارگانسیم با نور مطوب و فقط در عرض چند دقیقه قابل ایجاد بوده و بستگی به دما نیز دارد.

ارگانسیم هایی که تاکنون مشخص شده قابلیت مزبور را دارند عبارتند از: اشرشیاکلی میکرو

و کوکوس، آثروباکتر امپتوپتومایسس ساکارومایس، ایر ویثیا، پروتئوس، پیسیلیوم و نیرو مپ

ویروس ها عموماً این استعداد را بطور مستقیم ندارند مگر اینکه در بدن سلول

میزبانی باشند که قادر به تجدید فعالیت باشد. تحقیقات **Peterson و Carson**

نشان داده است که پسودمو ناس سپاسیا در حد یک تا چنار لگاریتم فوتونی فعال

شده اند به این ترتیب این ارگانیسم تابش منبع بالقوه آلودگی در آب های تصفیه

شده می تواند باشد. پدیده تجدید فعالیت بدون نیاز به نور و از طریق مکانیزمی

موسوم به تجدید فعالیت در تاریکی نیز گزارش شده است. این پدیده دارای یک

مکانیزم چند آنزیمی (معروف به اصلاح از طریق جداسازی است که طی آن

دیمی بوسیله UV آنزیم شکست می شود سپس آنزیم دیگری DNA را اصلاح

نموده و رشته DNA را بصورت اول تشکیل می دهد.

شرایط زیست محیطی که مناسب برای متابولیسم و تکثیر فعال سلول نباشد (دمای

می گردد زیرا فرصت کافی به سلول UV کم یاغذای کم) موجب کاهش اثرات

پیش از آنکه بطور غلط تکثیر یابد داده می شود. DNA جهت اصلاح

همچنین جمعیت میکروبی که در فاز رشد تاخیری یا ثابت باشند از میکروبهایی که در اثر رشدنمایی مستقل شانس بیشتری از لحاظ تجدید فعالیت خواهند داشت. اما با تخلیه پساب به آبهای پذیرنده عمیق کم جریان و کدر امکان تجدید فعالیت کمتر از زمانی می گردد که به محل تخلیه رودخانه های کم عمق تر و زلال باشند.

فوتوری اکتیواسیوک پدیده ای است که در شرایطی می تواند بر عملکرد یک سیستم UV مؤثر باشد. در چنین شرایطی سیستم می باید بنحوی طراحی شود که حتی بعد از وقوع فوتوری اکتیوا سیون به حالت مورد نظر از گندزدایی رسیده باشیم. بحرانی ترین زمان اوقات گرم سال است که غالباً با شدت بیشتر اشعه آفتاب توام است. لذا سیستم را باید بطور معمول برای نیل به حدود یک لگاریتم کاهش اضافی (اضافه بر مقدار کاهش لازم جهت نیل به اهداف گندزدایی) طراحی نمود تا جبران اثر فوتوری اکتیواسیون شده باشد.

اثرات زیست محیطی و بیولوژیکی و ملاحظات ایمنی:

UV در زمره تابش‌های غیر یونیزه کننده از اهمیت ویژه ای برخوردار است که بعلت انرژی بیشتر فوتونها می باشد. این مساله می تواند منجر به بروز عکس‌العمل های مختلف بیولوژیکی گردد. اما از طرفی قدرت کم نفوذ این اشعه موجب می‌شود که غالب اثرات مستقیم بیولوژیکی محدود به بافت های سطحی باشد. جذب UV بوسیله غشای مخاطی چشم و پلک ها ممکن است بعد از گذشت ۶ تا ۱۲ ساعت از زمان تماس منجر به آماس ملمتحمه شود ولی غالباً اثر مزبور موقتی می باشد.

اثرات بیولوژیکی تابش UV برای موجودات زنده زیان آور است و این ناحیه از نور موجب بروز التهاب‌های پوستی می باشد. در مورد اثرات بیولوژیکی اطلاعات چندانی در دست نیست. اینکه گفته می شود این بخش از اشعه می تواند اثرات تابش را تشدید کند و درکنار تعدادی از عوامل شیمیایی موجب آسیب بافت، مسمومیت آلرژی گردد. طول موج های کمتر از ۲۸۰ نانومتر می تواند موجب بروز اثرات سو ولی غالباً نه چندان خطرناک برای پوست و چشم گردد. اما در عمل گندزدایی آب یا پساب با UV و تا زمانی که لامپ بصورت غوطه‌ور هستند هیچ خطری متوجه کارکنان تسفیه‌خانه نخواهد بود چون آب به حد کافی جاذب رادیاسیون می باشد.

به طور کلی عمل گندزدایی با UV از نقطه نظر ایمنی مقبول محسوب می‌شود زیرا مستلزم

حمل و انبار و نمودن مواد شیمیایی خطرناک و خورنده نمی باشد. رعایت مقررات جدید وضع شده در مورد نحوه ذخیره سازی و کاریزد مواد شیمیایی خطرناک مانند زنون که موجب افزایش هزینه عملیات کلرزدنی و گندزدایی شده در مورد این روش فیزیکی مساله ساز نبوده است. اما رعایت احتیاط های لازم در مورد کاربرد وسایل برقی با ولتاژ زیاد انجام سیم کشی ها بطور صحیح ، اتصال به زمین و واترپروف نمودن ضروری است. لامپ ها و ترانس ها مستعمل را باید بنحو صحیح، دفع نمود. سایر نکات ایمنی برای کارکنان تصفیه خانه شامل استفاده از عینک های پلاستیکی مخصوص در مواقع بازرسی لامپ ها در حالت غیر غوطه ور می باشد. چنانچه پنجره بازرسی تعبیه نشد و صورت و دست ها نیز در معرض قرار می گیرند لازم است که پوشاندن آنها پیش بینی شود.

بطور کلی یکی از مهمترین دلایل مقبولیت گندزدایی با UV مسائل زیست محیطی بوجود آمدن از کلر زنی پسابها بوده است. مسائل مشابه در مورد تعدادی دیگر از مواد شیمیایی گندزدا نیز قابل بروز می باشد. که فرآورده های جانبی آن برای فون و فلور آب های پذیرنده خاک هایی که بعدا ممکن است مورد ایاری قرارگیرند سمیت دارد و لذا در استفاده مجدد از پساب لازم است که کل کلر باقی مانده به حد بسیار قلیلی رسیده باشد. نور UV طی گندزدایی پساب مادهای را حذف نموده و چیزی نیز اضافه نمی کند جز اینکه از تعداد میکروبهای زنده آب کاسته می شود. حتی با اعمال دزهای بیشتر از حد نیاز از اشعه تشکیل هیچ نوع فرآورده جانبی جهش زا گزارش نشده است. بطور کلی پتانسیل تشکیل فرآورده های جانبی در عمل گندزدایی آب با UV ناچیز است چون شدت های مورد استفاده از اشعه جهت گندزدایی کمتر از مقادیر لازم برای بروز اثرات فوتوشیمیایی می باشد. اما بعضی از ترکیبات شیمیایی ممکن است بوسیله UV تغییر کنند اعتقاد بر این است که شکسته شدن بعضی از ترکیبات منجر به تشکیل فرم های کم خطرتر می شود. البته صحت این ادعا مستلزم انجام تحقیقات بیشتر می باشد. در حال حاضر باید قبول کرد که گندزدایی با UV هیچ اثر منفی یا مثبت برای محیط زیست ندارد. صحت این مطلب تاکنون با انجام چندین تست زیست سنجی بر روی موجوداتی مانند ماهی قزل آلا تایید شده است.

طرح های پیشنهاد شده برای پرتودهی آب و پساب:

لامپ های میکرو بکش مورد استفاده برای گندزدایی آب و پساب بطور معمول ۰/۷۵ تا ۱/۵ متر طول و ۱/۵ تا ۲ سانتیمتر قطر دارند. این لامپ ها برای گندزدایی به دو صورت فیزیکی متفاوت قابل استعمال هستند غوطه ور در مسیر جریان و سیستم های بدون تماس . در سیستم های اخیر لامپ ها مابین لوله های تفلونی حاوی پساب قرار دارند جهت جریان موازی محور لامپ است. اما در سیستم های غوطه ور می توان جهت جریان را به صورت موازی و یا عمود بر محور لامپ در یک کانال روباز یا مسدود برقرار نمود و لامپ را در غلاف کوارتزی قرار داد تا سرد نشود، (دمای بهینه برای سطح تیوب لامپ ۴۰ درجه سانتیگراد است) قطر این غلاف ها فقط کمی بیشتر از قطر تیوب کوارتزی لامپ می باشد.

بطور کلی از لحاظ تنظیم فواصل لامپ ها نسبت به یکدیگر طرح های زیر

پیشنهاد شده است:

آرایش یونیفرم درهم : نحوه آرایشی شبیه حالت یونیفرم است جز اینکه ردیف های عمودی

بطور یک درمیان تا یک نیمه از فاصله عمودی از هم چیده شده اند (شکل ۷-۴)

(B)

آرایش هم مرکز . لامپ ها در دواير متحدالمرکز چیده می شود (شکل ۷-۴ C) و بطور

معمول طراحی بصورتی است که امکان خاموش کردن یک دسته معین از لامپ را میسر

می سازد. لذا دانسیته UV را با خاموش یا روشن کردن هر دسته لامپ در راکتور می

توان تغییر داد. آرایشی لوله ای : لامپ ها در خارج از مایع و موازی با لوله تفلونی حاوی

پساب چیده شده اند. اگر بیش از یک لوله تفلونی باشد لامپ ها و لوله ها را در ردیف

های یک درمیان بصورت عمودی در کنار هم می چینند بنحوی که فواصل افقی و

عمودی از مراکز لامپ ها و لوله ها یکسان باشد (شکل ۷-۴ D)

در شکل ۷-۵ نمونه ای از سیستم های دارای لوله های تفلونی نمایش داده شده است. غالباً با

انجام حفاظت های لازم لامپ ها را در کانال های تخلیه پساب می توان تعبیه نمود تا

ضرورت ساختن مخزنی مجزا برای گندزدایی برطرف شود (نگاه شود به شکل ۷-۶).

در نمونه دیگری از واحدهای بدون تماس، لامپ های مجهز به رفلکتور در بخش رو فوقانی از

سطح آب (در فاصله حدوده سانتی متری) تعبیه می شوند. کل حجم آب در گذر از

سرریزی که در بالای آن لامپ ها قرار دارند بصورت فیلم نازکی با عمق حداکثر ۰/۵

سانتیمتر درمی آید.

تا در معرض دز یکسانی از پرتو قرار گیرد. این سیستم ها قادر به انعکاس بیش از ۵۰ درصد از نور به آب هستند. (نگاه شود به شکل ۷-۷)

جهت گندزدایی آب آشامیدنی چنانچه دبی جریان کمتر از ۸۰۰ گالن در دقیقه باشد استفاده از راکتورهای بسته می تواند توصیه شود. کار با این راکتورها برای اپراتورهای تصفیه خانه راحت تر و ایمن تر است. شرایط جریان در این واحدها نیز باید پلاگ فلو باشد. یک طرح نمونه از این قبیل سیستمها در شکل ۷-۸ قابل ملاحظه است. اگر پیش از ورود آب به راکتور UV و یا در نقطه ورودی فیلترهای ظریف تعبیه شود کدورت آب کمتر و کارایی عمل بیشتر می شود: در طرح های جدیدتر، درون راکتور فیت های تله مانندی تعبیه شده که با بدام انداختن انگل ها زمان

اجزاء تشکیل دهنده سیستم های گندزدایی با UV در شکار ۷-۹ قابل ملاحظه است. برق مورد نیاز برای لامپ‌ها متناوب است و بطور معمول از یک ترانس (بالست) جهت تولیه ولتاژ زیاد اولیه روشن کردن لامپ استفاده می‌شود همین وسیله تأمین کننده ولتاژ کم در اثنای کار لامپ نیز می باشد (مصرف برق لامپ های کم فشار حدوداً سه برابر کمتر از لامپ های معمولی معادل است). بطور کلی باید دسته های مختلف از لامپ ها بنحوی چیده شوند که بتوان آنها را مطابق دلخواه روشن و خاموش نمود. تنظیم اتوماتیک وارکار لامپ ها با میزان جریان آب اقدام مناسب دیگری است و این امکان وجود دارد که بطور هم زمان کنترل سیستم را با کیفیت آب (یا پساب) نیز هماهنگ نمود. بعنوان مثال می توان این عمل با تابش مداوم شدت نور و یا به طریق دیگر میزان جذب UV آب به انجام رساند.

لازم است که علائم هشداردهنده از نقطه نظر اعلام نحوه عملکرد هر لامپ در پانل های کنترل تصفیه خانه وجود داشته باشد. بالست ها را بویژه باید در اوقات گرم سال در معرض تهویه هوا قرار داد. در شرایط معمول در عمل گندزدایی آب وجود حداقل ۱۶ دوز پرتو در تمامی نقاط واحد تصفیه ضروری

کاربردهای قابل ذکر از گندزدایی با UV

منابع مصنوعی UV با هدف انجام گندزدایی کاربردهای وسیعی در بیمارستانها، آزمایشگاه ها و مدارس دارند. ، ویروس ها، میکوپلازما ، باکتریها و قارچ ها معلق در هوا یا مایعات و یا موجود روی سطوح کار با این پرتو قابل نابود شدن هستند. چون UV در بسیاری از مواد از جمله اغذیه و الیاف نفوذ نمی کند نمی تواند عمل استریلیزاسیون را با این پرتو انجام داد. جنس ماده مورد نظر نیز در نتیجه عمل گندزدایی دارای اثر است، بعنوان مثال سطح آلومینیوم و شیشه استریل می شود ولی چوب، لاستیک و کاغذ که حتی 3 ساعت در معرض ۱۲۰ میکرووات بر سانتیمتر مربع پرتو بوده اند استریل نشده اند. مهم ترین کاربردهای ذکر شده از UV عبارتند از:

۱. نابود سازی ارگانیسم های هوا

۲. غیر فعال سازی میکروارگانیسم های موجود روی سطوح مواد معلق در مایعات.

۳. حفظ و گندزدایی بسیاری از محصولات با ترکیب ناپایدار که بروش های مرسوم قابل

تصفیه نمی باشند.

برخی ادعا کرده‌اند که آئروسول‌ها از سوسپانسیون‌های موجود در مایعات در برابر UV حساس ترند اما بعقیده عده‌ای دیگر حساسیت‌ها می‌تواند مشابه باشد. استفاده از UV برای گندزدایی نمونه‌های باکیفیت‌های مختلف از آب و فاضلاب نیز روان فراوانی پیدا کرده است. متداولترین کاربردهای ذکر شده از سیستم UV برای واحدهای گندزدایی آب در نقاط مصرف و در نقاط ورود به مجموعه‌های مسکونی صنایع و بیمارستانها می‌باشد. کاربردهایی نیز برای گندزدایی آب مصرفی جوامع بزرگ گزارش شده و در اروپا در بیش از ۲۰۰۰ شهر استفاده از این پرتو رواج دارد. نتایج درخشانی که دو سال‌های اخیر از کاربرد UV کسب شده دلیل دیگری بر اثبات این ادعا است که این گندزدای فیزیکی می‌تواند وسیله‌ای مناسب برای تأمین آب سالم شرب جوامع مختلف باشد. در جدول ۲-۷ فهرستی از کاربردهای مختلف استفاده از UV قابل ملاحظه می‌باشد.

یک مورد استفاده دیگر از لامپ‌های UV در نمونه‌هایی از دستگاه‌های اندازه‌گیری می‌باشد. در این دستگاه لامپ در داخل محفظه اکسید کننده قرار دارد و نمونه آب یا پساب مورد سنجش در گذر از این محفظه تحت تحریک اشعه اکسید می‌گردد.

اطلاعات مورد نیاز برای طراحی راکتورهای UV و فحوه پایش و کنترل

تشریح فرآیند گندزدایی با UV: گندزدایی به کمک UV یک پروسه فیزیکی است که بر مبنای انتقال انرژی

الکترو مغناطیسی از لامپ به ماده تشکیل دهنده سلول ارگانیسم بویژه مواد ژنتیکی سلول (DNA)

استوار است. اثرات مرگ آفرین این انرژی قدرت تکثیر را از سلول سلب می کند طیف جذبی DNA

همانطور که در شکل شماره ۷-۳ نشان داده شده بین ۲۵۰ و ۲۶۵ نانومتر دارای پیک است و دامنه

بهینه طول موج را برای میکروب کشی آشکار می سازد. با توجه به اینکه حدود ۸۵ درصد از بده انرژی

لامپ های بخار جیوه با فشار هم بصورت تابش تکفام ۲۵۳۷ آنگستروم است مطلوب بودن این لامپ

ها برای گندزدایی مشخص می گردد.

سینتیک های گندزدایی: کارایی پرتو در میکروب کشی تابع مستقیمی از مقدار انرژی یا دزی است که بوسیله

ارگانیسم جذب می شود. این دز را می توان بصورت حاصل ضرب سرعت تحویل انرژی به ارگانیسم (یا

شدت) و زمان در معرض بودن ارگانیسم بیان نمود. بطریق دیگر می توان دز گندزدایی را در استفاده از

UV بر حسب نیروی میکروب کشی تابش شده از لامپ در واحد حجم سیال بعنوان مثال بر حسب وات

بر متر مکعب تعریف نمود.

غیر فعال شدن باکتری ها بوسیله UV بطور تقریب و با توجه به قانون Chick با عبارت درجه اول زیر

نمایشی داده می شود:

$$N = N_0 e^{-Kit}$$

N_0 = دانسیته اولیه باکتری‌ها (ارگانیزم / میلی لیتر)

N = دانسیته باکتری‌ها بعد از تماس با UV (ارگانیزم / میلی لیتر)

K = ثابت سرعت غیر فعال سازی

I = شدت انرژی میکروبو کش

T = زمان تماس

حاصلضرب It عبارت است از مقدار انرژی یا دز که بر حسب میکرووات ثانیه بر سانتیمتر مربع

بیان می شود. جدول ۳-۷ میزان دز لازم برای نابودسازی ارگانیزم‌های مختلف را بوسیله

پرتو UV معرفی نموده است. حداقل دز لازم برای گندزدایی آب و پساب ثانویه بترتیب

معادل ۱۶ و ۳۰ میلی وات ثانیه بر سانتی متر مربع است. در سیستم‌های گندزدایی فاضلاب

آرایش لامپ‌ها بطور معمول در شرایط جریان پیک تأمین کننده یک کیلو وات در میلیون

گالن پرتو می باشد.

با رسم لگاریتم نسبت بقا در برابر دز اشعه چنانچه سرعت گندزدایی مطابق با قانون چیک ثابت

فرض شود مطابق با شکل ۷-۱۰ خط مستقیمی بدست می‌آید که شیب آن مقدار

ثابت سرعت غیر فعال سازی را نشان می دهد. در موارد انحراف از قانون چپک ممکن است سرعت گندزدایی با افزایش زمان زیاد یا کم گردد. از جمله عواملی که موجب تغییر سرعت می گردد (وجود انحراف های صعودی = **Shoulders**) مخفی شدن باکتری ها درون ذرات و یا در لابلای یکدیگر می باشد. غالباً در چنین مواردی وقفه های زمانی تا لحظه شروع گندزدایی مشاهده شده است. **Severin** و همکارانش نشان دادند که مدل **Series Event** بخوبی می تواند سینتیک گندزدایی با **UV** را تشریح نماید. نباید انتظار داشت که دما و **pH** موجب تغییرات بارز در کارایی گندزدایی با **UV** گردند

اثر تجمع باکتری ها و ذرات بر مدل ریاضی گندزدایی:

هر چند رابطه ۱-۷ یک تقریب خوب از پاسخ باکتری ها به یک دز معین است ولی غالباً آزمایش مستقیم کشت های مخلوط راندمان کمتری را با افزایش دز نشان داده است. این مورد در عمل گندزدایی نمونه های آب و فاضلاب تصفیه شده با **UV** به مجتمع شدن یا جذب باکتری ها در ذرات استناد داده می شود. نور **UV** قادر به نفوذ در این قبیل ذرات و نابود سازی باکتری های مخفی شده نمی باشد. **Qualls** و همکارانش نشان دادند که حذف ذرات اثرات بارزی بر روابط دز بقا دارد. در شکل ۱-۷ این مساله نمایش داده شده است. با توجه به مشکل ذکر شده رابطه ۱-۷ را بصورت زیر می توان تصحیح

نمود:

$$N = N_0 \exp \left[\frac{ux}{2E} \left\{ 1 - \left(1 + \frac{4KE^b}{U^2} \right)^{1/2} \right\} \right] I + N_p$$

رابطه کلی بصورت زیر است:

N = دانسیته باکتریایی زنده بعد از تماس با UV (ارگانسیم در 100 میلی لیتر)

N_0 = دانسیته باکتریایی اولیه ، سریعاً منتشر شده در لحظه ورود به راکتور UV (ارگانسیم در 100 میلی لیتر)

N_p = دانسیته باکتریایی مربوط به ذرات و متاثر نشده از تماس با UV

X = فاصله طی شده بوسیله ذره ای از آب در معرض مستقیم پرتو بر حسب سانتیمتر که بطور معمول مساری با طول راکتور در جهت جریان است (مگر در مواقع مارپیچ وار بودن جریان) $E =$ ضریب پراکندگی که میزان پراکندگی توزیع زمان ماند را برای یک راکتور خاص سنجش می کند.
 K = سرعت غیر فعال شدن باکتریها (ثانیه⁻¹)

u = سرعت فاضلاب در عبور از راکتور بر حسب (cm/sec) که بصورت زیر قابل محاسبه است.

$$u = x / V_v / Q$$

V_v = حجم خالی راکتور یا حجم مؤثر مایع به لیتر

Q = دبی کل بر حسب لیتر بر ثانیه

K تابعی از شدت UV است لذا برای یک زمان تماس معین ، با افزایش یا کاهش شدت افزایش یا کاهش خواهد یافت ، می توان نوشت:

$$K = f(I)$$

می توان بین لگاریتم K و لگاریتم شدت متوسط در راکتور (l_{ave}) رابطه ای بصورت زیر (بعد از تغییر شکل) بدست آورد:

$$K = a(l_{ave})^b$$

a و b شیب و عرض از مبدأ خط رگرسیون هستند.

با توجه به N_p باید گفت این مورد برحسب تابعی از چند اندکس قابل سنجش آب و فاضلاب نظیر کدورت یا مواد معلق تشریح می شود به این ترتیب مقدار N_p بوسیله رابطه لگاریتم دانسیته کلیفرم های پساب با لگاریتم مواد معلق و بصورت عبارت زیر بیان می شود:

$$N_p = cSS^m$$

SS برحسب mg/L است. در این آزمایش می باید دانسیته ها تحت شرایط بسیار شدید دز ایجاد شده باشند لذا می توان فرض کرد باکتریهای زنده مانده آنهایی هستند که درون ذرات مخفی شده و متأثر از پرتو نبوده اند.

با ادغام دو رابطه اخیر در معادله 4-7 مدل گندزدایی با UV بصورت زیر قابل ارائه خواهد بود:

$$N = N_{exp} \left[\frac{ux}{2E} \left\{ 1 - \left(1 + \frac{4Ea(l_{ave})^b}{U^2} \right) \right\} \right] + cSS^m$$

مقادیر معمول برای ضرائب فوق عبارتند از:

$$E = 100 \quad m = 20 \quad c = 0/25 \quad b = 1/3 \quad a = 0/0000140$$

اما لازم است که از طریق آزمایش صحت این مقادیر مورد کنترل قرار گیرد.

از رابطه فوت مشخص می شود که نقطه نظرات مهم برای طراحی سیستم ، شدت UV در داخل راکتور و کیفیت آب یا فاضلاب مورد تصفیه می باشد.

اطلاعات مورد نیاز برای طراحی راکتورهای UV

با توجه به روابط فوق الذکر که اساس کار برای طراحی راکتورهای

گندزدایی با UV بر مبنای اصول ریاضی می باشد مشخص می

شود که اطلاعات کلیدی برای طراحی عبارتند از شدت UV در

داخل راکتور و کیفیت آب یا فاضلاب مورد تصفیه. همچنین

خصوصیات جریان باید به گونه ای باشد که استفاده حداکثر از

انرژی UV امکان پذیر گردد و یا بعبارت دیگر مقادیر اتلاف

انرژی به حداقل نیز برسد. در این مبحث پارامترهای مهم

طراحی عوامل موثر بر کارایی گندزدایی با UV معرفی شده است.

بطور کلی عوامل مؤثر را در سه بخش می توان مورد بحث قرار

داد. عوامل مربوط به خصوصیات لامپ عوامل مربوط به کیفیت

آب و فاضلاب و عوامل مربوط به خصوصیات جریان.

خصوصیات لامپ

شدت UV: سرعتی که تحت آن ارگانسیم‌ها غیرفعال می‌شوند برحسب تابعی از

شدت نور UV در راکتور قابل بیان می‌باشد. لذا مشخص کردن شدت در یک

سیستم مهم است. شدت در یک راکتور تابعی از نوع منبع UV (بازده) آرایش

فیزیکی منبع نسبت به آب یا فاضلاب (مکان و آرایش لامپ‌ها) و میزان پرت

انرژی است. پرت انرژی موجب رقیق شدن بازده منبع پیش از استفاده برای

گندزدایی می‌گردد.

تعیین شدت نور در راکتورهای پیچیده و چند لامپی آسان نمی باشد. در حال حاضر هیچ دتکتوری وجود ندارد که بتوان با آن شدت نور را در این سیستم‌ها اندازه‌گیری نمود چون دتکتورهای موجود گیرنده‌های صفحه‌ای محسوب می شوند و فقط انرژی برخورد کرده با سطح صاف سنجش اندازه‌گیری می شود. لذا چون روش قابل قبول مستقیمی برای سنجش وجود ندارد برآورد شدت نور در راکتور از طریق مدل‌های محاسبه ای یا توسل به روش های تجربی نظیر آلتینومتری شیمیایی و تست های بیولوژیکی مورد توجه قرار گرفته است.

در راکتورهای با آرایش‌های مختلف از لامپ ها شدت نور متفاوت خواهد بود. روش محاسبه ای فقط برای تعدادی از طراحی ها قابل عمل می باشد، با این روش می توان شدت را برحسب تابعی از دانسیته UV راکتور و انرژی UV جذب شده بدست آورد.

دانسیته $D^{(1)}$ بعنوان مجموع نیروی نظری UV (در 253.7 nm) موجود در یک راکتور بخش بر حجم مایع در راکتور تعریف می شود:

$$D = \frac{\text{کل بازده UV (وات / لیتر)}}{\text{حجم مایع}}$$

دانسیتة نور مستقیماً در ارتباط با فاصله گذاری لامپ ها می باشد، هر چه فاصله ها کمتر باشد دانسیته نور در راکتور بیشتر خواهد بود. از مقایسه چهار آرایش ذکر شده برای سیستم های UV با داشتن یک دانسیته UV معین، کارایی مدل یونیفرم بهتر و کارایی مدل لوله ای از همه کمتر می باشد. نوع یونیفرم بر آرایش در هم قدری تفوق نشان می دهد. آرایش های درهم و متحدالمرکز نیز از نظر کارایی تامین شدت نور نتایج مشابه ای نشان داده اند.

برای برآورد شدت واقعی نور در یک راکتور (I_{ave}) رابطه زیر ارائه شده است:

$$I_{ave} = (\text{nominal } I_{ave}) \times (f_p)(f_t)$$

f_p = نسبت بازدهی واقعی لامپ ها به بازدهی نظری لامپ ها

f_t = نسبت قابلیت انتقال واقعی غلاف ها یا لوله ها به انتقال نظری غلاف ها یا

لوله ها (برای محاسبه شدت فرض می شود که قابلیت انتقال نظری ۱۰۰٪ باشد)

برای سیستم های کوارتز و تغلونی چنانچه نگه داری از سیستم های ایده آل باشد، f_t بترتیب ۰/۷ و ۰/۶ بعنوان ارقام حداقل در نظر گرفته می شود.

با توجه به رابطه ۷-۱۱ مشخص است که کاهش انرژی نور با طول موج

۲۵۳/۷ نانومتر

ناشی از دو بخش عمده می باشد: افت بازده لامپ (f_p) و تغییر در قابلیت انتقال ضنائمی (غلاف های کوارتزی و یا لوله های تفلونی) که موجب مجزا شدن لامپ از مایع هستند (f_t).

بازده لامپ UV

بازده لامپ از فاکتورهای مؤثر بر شدت UV در راکتور محسوب می شود. بازده رزونانس یک لامپ شدیداً به حفظ شرایط بهینه تخلیه در بخار و شرایط بهره برداری در مدت عمر لامپ مربوط می باشد و می توان گفت بسیاری از عواملی که مربوط به بازده می شوند به کار طراحی یا اپرا تور وابسته نبوده و صرفاً متأثر از شرایط محیطی حاکم بر دستگاه هستند. مسلماً اطلاع از عواملی که در این رابطه دارای نقش می باشند حائز اهمیت است.

بازده لامپ در هر زمان متأثر از دمای لامپ و پتانسیل ولتاژ بکار رفته در عرض لامپ می باشد و با گذشت مدت بهره برداری کاهش می یابد که بعلاوه عوامل مستهلک کننده خواهد بود.

ولتاژ: تشعشع تابعی از جریان قوسی است ، از این حقیقت می توان بمنظور تغییر بازده لامپ از طریق تنظیم ولتاژ و صرفه جویی در مصرف انرژی بهره برداری نمود. کاهش ولتاژ منجر به کاهش در جریان خواهد بود. به این ترتیب طی دوره هایی از زمان که نیاز به UVR کم باشد می توان با پایین آوردن ولتاژ لامپ روشنایی را تنزل داد. این عمل موجب کاهش بهره برداری انرژی از لامپ است. عموماً می توان شدت لامپ را تا مقداری نه کمتر از ۵۰ درصد کاهش داد در غیر این صورت جریان لامپ بسیار کم شده ، لامپ شروع به سوسوزنی کرده و نهایتاً خاموش می شود.

دما: درجه حرارت بهینه دیواره لامپ برای حداکثر کارایی عموماً بین ۳۵ و ۴۰°C است. در سیستم های غوطه‌ور که معمولاً لامپ ها درون غلاف های کوارتزی هستند لایه هوای بین کوارتز و دیواره لامپ بصورت یک حائل عمل نموده و لامپ را از خنک شدن توسط آب حفظ می کند. به این ترتیب می توان گفت که غلاف های کوارتزی نقش ایزولاتور را دارند. به عقیده Bassell و Scheible دمای آب سرد اثر کمی بر دمای سنجش شده دیواره حباب دارد. در یک تحقیق صورت گرفته در این زمینه مشخص شد که تحت دماهایی از آب که مساوی ۲۱/۳ و ۱۰/۵ بوده دمای لامپ بترتیب مساوی ۴۳ و ۴۰ برآورد شده است.

کنترل دمای لامپ در سیستم های غوطه ور در اکثر شرایط طراحی عملی نیست. اما در سیستم های بدون تماس از قبیل سیستم های با آرایش لوله ای حفظ لامپ ها در حرارت بهینه بوسیله کنترل دمای هوای اطراف لامپ ها امکان پذیر است. در مواردی که گرما مورد نیاز باشد می توان حرارت منتشره توسط ترانس های لامپ ها را در داخل راکتور لامپ به گردش درآورد و در مواردی که حرارت زائد است نیز می توان بوسیله پنکه هایی هوای سردتر بیرون را وارد راکتور نمود.

عمر لامپ: عوامل متعددی موجب محدود ساختن عمر مفید لامپ هستند. این عوامل شامل نقص الکترودها، آلود شدن جیوه روی دیواره داخلی لامپ (کدر شدن لامپ) و تابش از ضماثم لامپ (کاهش قابلیت انتقال) می باشند. تمام این عوامل منجر به نزول دائمی بازده لامپ در طول موج $253/7 \text{ nm}$ هستند و ممکن است موجب شوند بازده واقعی به حد 40 تا 60 درصد از بازده نظری در پایان عمر لامپ برسد.

بازده لامپ طی عمری که دارد اساساً متأثر از شدت کدر شدن و تابش از لوله لامپ می باشد و عمر واقعی به وضعیت الکترودها بستگی دارد. لامپ های میکروبوکشی متداول از نوع دارای الکترودهای داغ هستند که نزول کیفیت آنها با افزایش تعداد استارت حالت تصاعدی دارد. لذا عموماً پیش بینی لامپ بر طبق تعداد دفعاتی که لامپ را روشن کرده اند یا بعبارت دیگر سیکل روشنایی برآورد می شود. عمر لامپ ذکر شده توسط اکثر کارخانجات $7500+$ ساعت است که مبنی بر یک سیکل 8 ساعته کار می باشد. متوسط بازده UV در این حالت 70 درصد بازده لامپ در 100 ساعت برآورد شده است. متذکر می شود که لامپ های جیوه های با فشار کم بعد از صد ساعت کار به بازده نظری خود می رسند.

کیفیت آب یا فاضلاب

کیفیت کلی آب یا فاضلاب در ارتباط با میزان پیش تصفیه ای است که اجرا شده است. اما کیفیت واقعی را باید خارج از کنترل اپراتور و یا غیر قابل تاثیر از طراحی دانست ، حتی باید گفت لازم است طراحی به گونه ای باشد که شرایط مختلف از نظر کیفیت آب یا فاضلاب را متحمل شود. سه پارامتر مهم مربوط به کیفیت آب که نقش بیشتری بر طراحی یا عملکرد یک سیستم UV دارند عبارتند از: دانسیته اولیه باکتریایی، مواد معلق و ضریب جذب UV

ضریب جذب UV اثر مزاحمت ساز ناشی شده از برخی از مواد محلول را نیز در نظر می‌گیرد. در جدول ۴-۷ مهمترین مواد محلول و نامحلول هدر دهنده قدرت پرتو که در منابع طبیعی آب و یا فاضلاب‌ها قابل یافت هستند معرفی شده است. اگر ناخالصی‌های معدنی و آلی در آب زیاد باشد رسوب گذاری روی لامپ تشدید می‌شود. بطور کلی توصیه می‌شود در آب مورد گندزدایی غلظت آهن و هیدروژن سولفور به ترتیب از ۱/۰ و ۲/۰ میلی گرم در لیتر بیشتر نباشد. سختی آب نیز کمت از ۱۴۰ mg/l باشد.

دانسیتته اولیه باکتری‌ها: نحوه عملکرد یک سیستم UV مستقیماً در ارتباط با دانسیته اولیه ارگانسیم‌های اندیکاتور می‌باشد. بطور معمول این رقم پارامتری نیست که در تصفیه خانه‌ها قابل پایش باشد. دانسیته‌های اولیه را صرفاً با توجه به نوع فرآیندهای تصفیه ماقبل مراحل گندزدایی نمی‌توان پیش‌بینی نمود و توصیه شده است که این اطلاعات را پیش از طراحی جمع‌آوری نمایند. می‌توان پساب‌های مشابه را از تصفیه خانه‌های موجود در منطقه، مورد بررسی قرار داد یا چنانچه اصلاح تصفیه خانه در نظر است، در محل تجهیزات موجود بررسی را به انجام رساند. بطور کلی نحوه عملکرد سیستم بوسیله لگاریتم نسبت بقا و یا تعداد لگاریتمی کاهش دانسیته معرفی می‌شود. لازم است که دانسیته اولیه باکتری‌ها را تحت شرایط متوسط و ماکزیمم مورد انتظار برای تصفیه خانه تعیین نمود.

جامدات معلق: مخفی شدن باکتری ها در ذرات اثر مهمی بر طراحی یک سیستم دارد و همانطور که ذکر شد دانسیته باکتریایی ذره ای در ارتباط با غلظت مواد معلق می باشد. به این ترتیب اندازه گیری جامدات معلق بعنوان یک اندیکاتور مهم جهت تعیین کیفیت این ذرات ضروری خواهد بود. از آنجایی که حدود جامدات معلق آب و یا پساب در عمل بوسیله طرح تصفیه خانه تنظیم می شود، مقادیری از این جامدات که می باید در طراحی فرآیند گندزدایی مورد ملاحظه قرار گیرد محدود خواهد بود. نقطه نظر دیگر میزان تغییرات جامدات معلق است.

بعنوان مثال چنانچه تصفیه خانه ای برای این مورد طرح شده است که غلظت جامدات معلق آن بطور متوسط از ۳۰ میلی گرم در لیتر برای ۳۰ روز متوالی بیشتر نشود، حدودی از این جامدات که می باید بر یک مبنای سالانه متحمل شود احتمالاً بین ۱۰ و ۲۰ میلی گرم در لیتر خواهد بود. توجه به این نکات می تواند از لحاظ تعیین اندازه متوسط تجهیزات UV و تعیین ملزومات عملیاتی دارای اثر باشد.

جذب UV : این پارامتر صرفاً در زمینه گندزدایی با UV مطرح می شود و معیاری از انرژی UV مورد نیاز نمونه آب یا فاضلاب مورد نظری باشد و بر شدت پرتو در راکتور دارای اثر خواهد بود. UV مورد نیازمانند کلرمورد نیاز می باید برای نمونه آب مورد نظر تأمین گردد تا گندزدایی مؤثر واقع شود. این پارامتر بعلت جذب انرژی بوسیله اجزا شیمیایی موجود در آب یا فاضلاب می باشد. تعدادی از ترکیبات آلی و معدنی موجود در فاضلابها موجب جذب موج $7/253$ نانومتر هستند و لذا بر شدت نور درون راکتور اثر می گذارند. در موارد خاص ممکن است اندازه سیستم و احتمالاً آرایش لامپ ها متأثر از مقدار جذب فوق باشد. بعبارت دیگر در محاسبه شدت در یک راکتور پیچیده و در فرمول نهایی محاسبه ، شدت متوسط بعنوان تابعی از ضریب جذب UV مطرح می شود.

راههای متعددی برای بیان جذب یک نمونه آب وجود دارد. در ابتدا لازم است به روش اسپکتر و فوتومتری که معمولاً بوسیله آن این رقم سنجش می شود توجه شود. نمونه را در یک سل کوارتزی شفاف نسبت به طول موج $7/253$ نانومتر ریخته و مقدار نور جذب شده را بوسیله نمونه تعیین می نمایند. چون بطور معمول طول مسیر نوری بکار رفته یک سانتیمتر است ما حاصل این سنجش جذب در واحد سانتیمتر یا $a.u/cm$ خواهد بود.

میزان یا قابلیت عبور نور برای یک نمونه آب نیز پارامتر متداولی برای توصیف UV مورد نیاز آن نمونه می باشد. این رقم را می توان از روی سنجش جذب بدست آورد و غالباً بصورت درصد گزارش نمود:

$$100 \times 10^{-(a.u/cm)} \text{ درصد عبور نور}$$

درصد نور جذب شده نیز با تفریق درصد عبور از صد بسادگی قابل تعیین خواهد بود. پارامتری که برای مقاصد طراحی بیشتر مورد توجه است ضریب جذب UV(a) است که بر پایه e بیان می شود:

$$a = 2.3 (a.u/cm)$$

واحد ضریب فوق cm^{-1} است. بطور کلی ضریب جذب UV با افزایش درجه تصفیه بهبود می یابد (کمتر می شود). در تصفیه فاضلاب ارقام زیر را بعنوان شاخص می توان در نظر گرفت.

مرحله = تصفیه اولیه - تصفیه ثانویه - پساب نیتراته شده - تصفیه مرحله سوم

$$0.05 \text{ تا } 0.08 \text{ (cm)}^{-1} - 0.3 \text{ تا } 0.5 - 0.25 \text{ تا } 0.4 - 0.2 \text{ تا } 0.35$$

ضریب جذب UV برخلاف رقم جامدات معلق که بر طبق مقررات و فرآیند تصفیه دارای محدودیت است یک پارامتر بیانگر اهداف تصفیه محسوب نمی شود. این عدد یک پارامتر ابداع شده برای آب و فاضلاب و نوع تصفیه می باشد. لذا لازم است که برآوردی از این ضریب و میزان تغییرات آن خواه به روش مستقیم برای پساب تصفیه شده و یا فاضلابی مشابه که درجاتی از تصفیه را گذرانده باشد صورت گیرد.

ضرائب جذب UV مربوط به متوسط روزانه، ماکزیمم هفته‌ای و حداکثر متوسط ۳۰ روزه از نقطه نظر طراحی دارای اهمیت می باشند. عموماً سفارش می شود که سنجش های مستقیم و منظم ضریب جذب علاوه بر دانسیته کلیفرمی اولیه و غلظت جامدات معلق صورت گیرد. این آزمایش ها که مستلزم تجهیزات اضافی ناچیز و سهولت کار هستند از لحاظ گندزدایی دارای اهمیت می باشند. ضریب جذب بعنوان پارامتر کلیدی، جهت طراحی و پایش گندزدایی مطرح است و پیشنهاد شده است که از این ضریب برای ارتباط کیفیت پساب با کارایی سیستم استفاده شود.

اثر ذرات معلق بر جذب UV

توجه به این نکته حائز اهمیت است که روش سنجش مستقیم جذب نور براساس این فرض است که نور دیده نشده بوسیله دتکتور اسپکتر و فوتومتر تماماً بوسیله مایع جذب شده است ولی این فرض در مورد نمونه های حاوی ذرات معلق یا کلوئید همیشه ممکن است صادق نباشد، زیرا این ذرات می توانند بخشی از نور را منعکس نمایند. این نور منعکس شده چون از مسیر مستقیم آن نسبت به سل کوارتزی منحرف شده بوسیله دتکتور قابل سنجش نیست. لذا در روش مستقیم معمولاً اضافه برآوردی نسبت به جذب واقعی مایع وجود خواهد داشت.

کوالز و همکاران و شیبیل و همکاران نشان داده اند که ذرات محلق و کلوئیدها مقادیر مهمی از انرژی فوری را جذب نکردند و در حقیقت آن را به مایع برمی گرداند. لذا این نکته که سنجش جذب بتواند اثر انعکاس را نیز در برگیرد و مقداری ارائه دهد که نماینده واقعی جذب نور باشد دارای اهمیت می شود.

همانطور که ذکر شد روشهای مرسوم برای محاسبه شدت در یک راکتور عموماً براساس این فرض استوار هستند که ضریب جذب UV نماینده جذب واقعی مایع می باشد. برای در نظر گرفتن اثر انعکاس نور و اصلاح ارقام جذب، شیبیل و همکارانش یک وسیله فرعی به اسپکتروفومتر UV/vis ضمیمه نمود.

این وسیله که سنجش جذب را از لحاظ اثر انعکاس نور مورد تصحیح قرار می دهد در واقع کره ای است که سل کوارتزی را احاطه می کند. هر شعاع نوری منعکس شده روی سطح این کره جذب می شود و سطبه مزبور موجب یک کاسه کردن مقدار نور جمع شده و تصحیح جذب سنجش شده از طریق دتکتور از نوع پرتو مستقیم می شود. بنظر می رسد این جذب که در تحقیق مزبور بعنوان ضریب جذب کره ای خوانده شده نماینده واقعی تری از جذب حقیقی مایع بوده و جهت برآورد شدت در یک راکتور مناسبتر باشد.

در شرایطی که سنجش ضریب جذب UV با تصحیح فوق الذکر میسر نباشد می توان ضریب جذب را برای نمونه های صاف شده و به همان طریقه مستقیم تعیین نمود. در غالب موارد رقم بدست آمده تقریب خوبی از جذب واقعی خواهد بود و البته چنانچه از مامبران فیلتر جهت جداسازی ذرات بزرگتر از یک میکرون استفاده شود نتایج بهتری بدست خواهد آمد. لازم است که فیلترها قبلاً شسته شده باشند چون ممکن است مواد جاذب UV اضافه نمایند.

تنظیف سیستم UV : نظافت لامپ های UV به دو طریقه فیزیکی و شیمیایی امکان پذیر است. روش های فیزیکی شامل: ۱- وسایل مکانیکی اتوماتیک ، ۲- وسایل مافوق صوت ، ۳- آب پاش های با فشار زیاد و ۴- وسایل تنظیف با هوا. مواد شیمیایی مورد استفاده شامل اسید سولفوریک ، اسید هیدروکلریدریک و اسید فسفریک می باشند.

غالباً سیستم های UV شامل یک یا چند وسیله فیزیکی تنظیف هستند که در موارد نیاز و هرچندگاه می توان از مواد شیمیایی برای تکمیل نظافت استفاده نمود.

در مورد تصفیه خانه های کوچک که انجام نظافت اتوماتیک معمولاً مقرون بصره نیست ، تنظیف هرچندگاه بطور دستی کفایت می کند.

ارزش UV برای گندزدایی آب آشامیدنی: ارزش UV در گندزدایی پساب ثانویه مشخص شده است اما باید توجه داشت که مقررات مربوط به گندزدایی آب شرب متفاوت از فاضلاب است. در مورد فاضلاب، میکروب هایی که بعنوان اندیکاتور آلودگی به مدفوع معرفی شده اند به مقدار زیاد وجود دارند و سنجش آنها از طریق منحنی غیر فعال سازی UV به آسانی امکان پذیر است. از همین منحنی نیز می توان برای انتخاب دوز طراحی سیستم گندزدایی جهت نیل به سطح مورد نظر از غیرفعال سازی میکروبی استفاده نمود. اما در مورد آب شرب غلظت میکروب های اندیکاتور غالباً کمتر از حدود قابل تشخیص در متدهای ارزیابی است

لذا در قوانینی نظیر قانون تصفیه آبهای سطحی بجای مدنظر قراردادن غلظت میکروب مورد نظر، دوزهای هدف معین می شود. نکته قابل ذکر این است که در گندزدایی با مواد شیمیایی دوز طراحی سیستم را حدغیرفعال سازی ژیاوردیا معین می سازد. چون کیست‌های این ارگانسیم مقاوم تر از ویروس‌ها در برابر مواد شیمیایی است. اما در مورد UV با مشخص شدن این قضیه که دوز لازم برای مقابله با کیست‌های ژیاوردیا و اوسیست‌های کریپتوسپیدوریوم کمتر از مقادیر لازمه برای تعدادی از ویروس‌ها و اصولاً بسیار کمتر از مقادیری است که دهه گذشته اعلام می شد (نگاه شود به جدول ۷-۲)، روتاویروس ما که مقاوم‌ترین محسوب شده اند بعنوان ارگانسیم هدف مناسب برای سیستم‌های گندزدایی آب شرب معرفی شده اند. برای آب آشامیدنی UV همچنین روش قابل توجیه از لحاظ اقتصادی است. امروزه بیش از ۱۰۰۰ تصفیه خانه آب در USA و بیش از ۲۰۰۰ در اروپا از UV استفاده می کنند. هزینه تصفیه آب با دوز 40 mWsec/cm^2 در واحدهای با ظرفیت ۱۷ GPM (۶۴ L/min) تا حدود ۶۸۰۰ مترمکعب در روز که در انتها از کلر نیز برای تأمین باقی مانده استفاده شده هرگز بیشتر از تصفیه آب با ازن و کلر تنها نبوده است (USEPA , 1996). تحقیق در مورد نوع لامپ‌ها صرفاً در مورد تصفیه خانه های فاضلاب بوده است:

برای واحدهای کوچک لامپ های جیوه با فشار کم مقرون به صرفه تر است حال آنکه برای واحدهای با ظرفیت بیش از ۳۷۸۰۰ تا ۵۶۸۰۰ مترمکعب در روز و همچنین برای گندزدایی فاضلابهای با کیفیت بد کاربرد لامپهای جیوه با فشار متوسط توجیه پذیرتر است. لامپهای اخیر همچنین برای گندزدایی CSOs (سرریز فاضلاب مشترک) مناسب می باشد. مشکل تبدیل نیترات به نیتريت که در مورد برخی لامپ های با طول موج پایین UV گزارش شده با انتخاب صحیح لامپ یا بکارگیری فیلترهای نوری مناسب قابل رفع می باشد.

باتوجه به مطالب فوق الذکر می توان ادعا نمود UV برای گندزدایی مرحله اولیه آب آشامیدنی، فاضلابها، پسابهای ثانویه و صنعتی روش مناسبی است، و به بیان دیگر می توان گفت نور فرابنفش برای گندزدایی آب و فاضلاب می درخشد. هر قدر حفاظت از منابع آب برای جوامع ضروری تر گردد ضرورت وضع مقررات شدیدتر برای تخلیه پسابها آشکارتر شده و کاربرد UV را توجیه پذیرتر خواهد نمود. گندزدایی آبهای معدنی و آبهای بطری شده با UV نیز یک فن آوری مقبول محسوب می شود.

جدول ۷-۱- ویژگیهای لامپهای فرابنفش کم فشار، فشار - متوسط و تابش ضربانی *

ویژگی	بافشار کم و مداوم	با فشار متوسط و مداوم	UV ضربانی
طول موج	مونوکروماتیک	پلی کروماتیک	پلی کروماتیک
تابش	موج مداوم	موج مداوم	۳۰ پالس در ثانیه
فشار بخار جیوه - (psi) torr	10^{-2} تا 10^{-3} (2×10^{-4} تا 2×10^{-5})	10^{-2} - 10^{-4} (۲ - ۱۹۰)	NA
دمای عمل - سانتی گراد	۴۰ - ۶۰	۵۰۰ - ۸۰۰	۱۵۰۰۰
طول قوس - (in.)cm	۴۰ تا کمتر از ۱۰۰	۵ - ۴۰	۱۵
عمر لامپ - ساعت	۸۰۰۰ - ۱۰۰۰۰	۲۰۰۰ - ۵۰۰۰	کمتر از ۹۰۰۰
شدت نسبی نور	کم	متوسط	زیاد

* Linden & Mofidi, 1999; Lafrenz & Mass, 2998 (JAWWA - June 2001)

NA - غیر عملی

جدول ۷-۲- کاربردهای مختلف از پرتو فرابنفش

<u>صنعت</u>	<u>فاضلاب</u>	<u>آب آشامیدنی</u>
داروسازی	شهری	شهری
آبجوسازی	ناحیه ای	ناحیه ای
نوشابه سازی	انستیتوها	بخشهای فرعی
کنسروسازی	مراکز مسکونی	واحدهای مسکونی
لبنیات		سیار
مواد غذایی		اردوگاهها
واحدهای عصاره گیری		پاتوق های شکار
الکترونیک		پاتوق های اسکی
کشتی رانی	<u>مراکز تجاری</u>	انستیتوها
نفت	پرورش ماهی	بیمارستانها
نساجی	پرورش گیاهان آبی	مدارس
مواد آرایشی	آزمایشگاهها	منازل پرستاران
رنگ سازی	آکواریومها	مراکز اجتماعی
سیستم های خنک کننده	رستورانها	مراکز مسکونی

جدول ۷-۳- دوز لازم از UVR (254 nm) برای غیرفعال سازی میکروارگانیسم‌ها

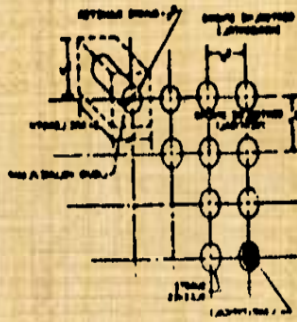
Pathogen	UV dose (mWs/cm ²) to inactivate pathogens by:			
	90%	99%	99.9%	99.99%
Cryptosporidium oocysts	N.A.	<10	<19	N.A.
Giardia muris cysts	N.A.	<5	N.A.	N.A.
Vibrio cholerae	0.8	1.4	2.2	2.9
Shigella dysenteriae	0.5	1.2	2.0	3.0
Escherichia coli O157:H7	1.5	2.8	4.1	5.6
Salmonella typhi	1.8-2.7	4.1-4.8	5.5-6.4	7.1-8.2
Shigella sonnei	3.2	4.9	6.5	8.2
Salmonella enteritidis	5	7	9	10
Hepatitis A virus	4.1-5.5	8.2-14	12-22	16-30
Poliovirus Type 1	4-6	8.7-14	14-23	21-30
Coxsackie B5 virus	6.9	14	22	30
Rotavirus SA11 & WA	7.1-16	15-36	23-26	36-50

N.A. - data not available.

UV inactivation of pathogens associated with outbreaks due to drinking and recreational waters.

جدول ۷-۴- مهمترین مواد محلول و نامحلول هدر دهنده قذرت پرتو UV در گندزدایی آب و فاضلاب در مقایسه با روش کلرزنی

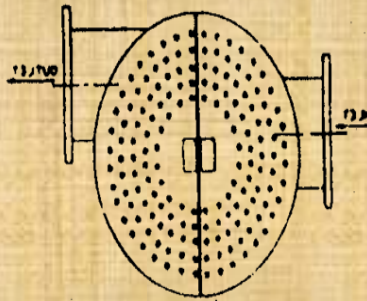
ویژگی فاضلاب	گندزدایی با UV	گندزدایی با کلر
آمونیاک BOD	هیچ یا کم هیچ یا کم. البته چنانچه BOD عمدتاً از مواد هیومیکی و/یا مواد آلی غیراشباع تشکیل شده باشد عبور نور کاهش می یابد.	واکنش داده و کلرآمین می سازد می تواند نیاز به کلر را افزایش دهد شدت افزایش بستگی به گروههای عامل و ساختار شیمیایی مواد آلی
سختی	برحالیته فلزاتی که جاذب نور هستند اثر دارد. می تواند منجر به رسوب کربناتها روی لامپ شود	هیچ یا کم
مواد هیومیکی (گیاساک)	شدیداً جاذب نور	کارایی را کاهش می دهد
آهن	شدیداً جاذب نور	هیچ یا کم
نیتريت	هیچ یا کم	بوسیله کلراکسید می شود
نیترات	هیچ یا کم	هیچ یا کم
pH	از لحاظ تغییرات حلالیت فلزات و کربناتها می تواند اثر گذار شود	فرم کلرآزاد را تغییر می دهد
TSS	ایجاد حفاظ برای باکتریها و جذب نور	ایجاد حفاظ برای باکتریها



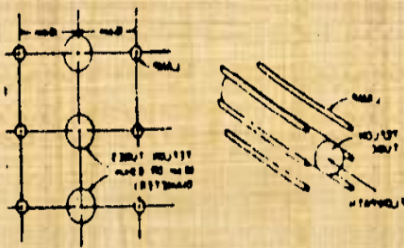
(A)



(B)

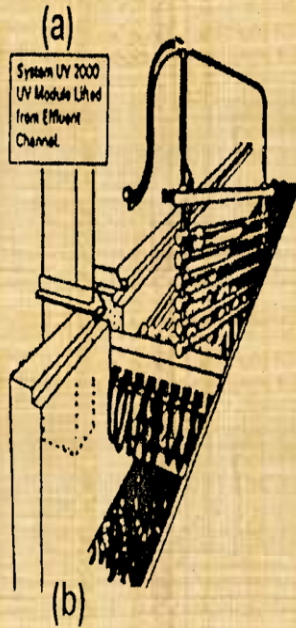
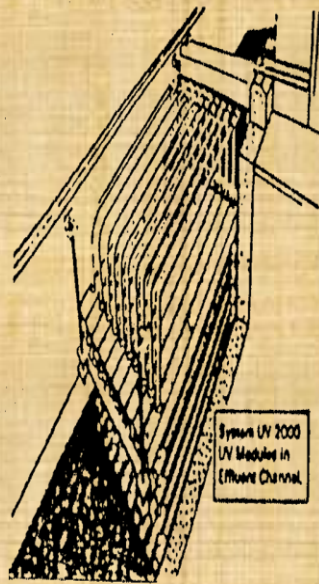


(C)



(C)

شکل ۷-۴- نمایش آرایش‌های مختلف از لامپ‌های UV
 A= یونیفرم B= یونیفرم درهم C= هم مرکز D= لوله‌ای



شکل ۷-۶- تهیه سیستم غوطه ور UV در کانال روباز
تخلیه پساب و خارج سازی برای انجام نظافت

شکل ۷-۵- نمایشی از یک سیستم UV
خارج از آب (a) و سیستم غوطه ور از نوع
همود بر جریان (b)

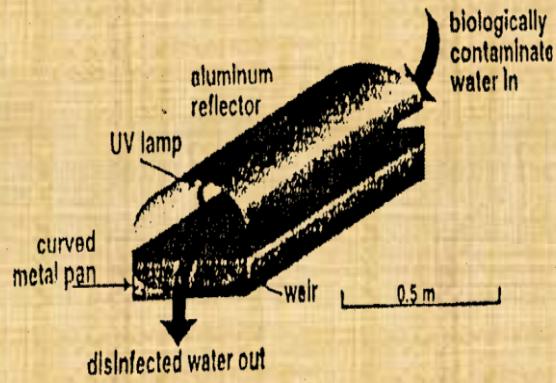
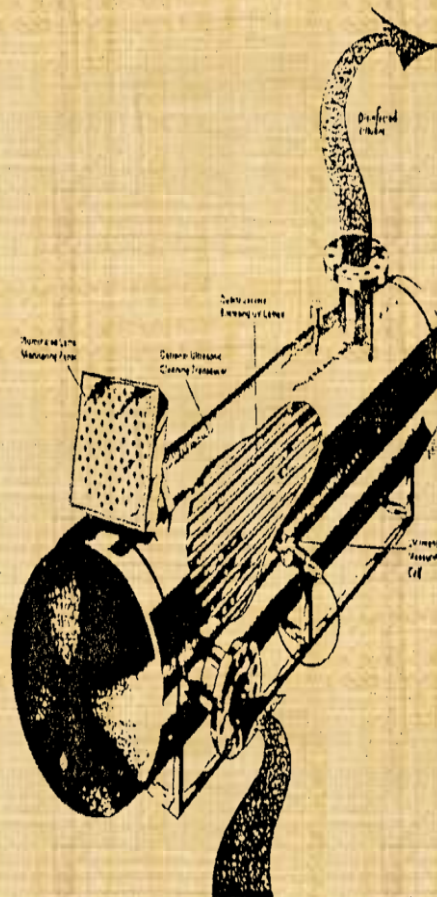
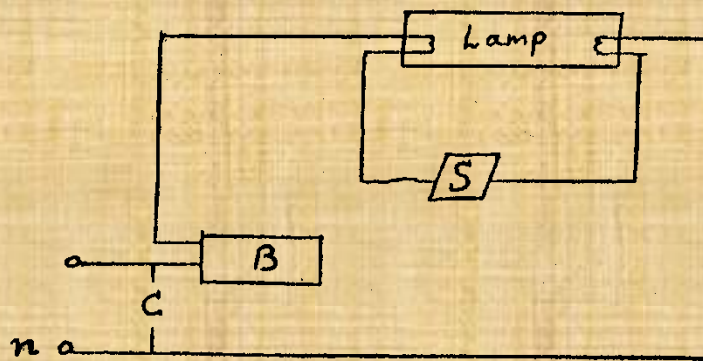


Figure Simplified Schematic of the Interior of the UV Waterworks
(The housing, which is not shown, is made of rugged molded plastic or metal)

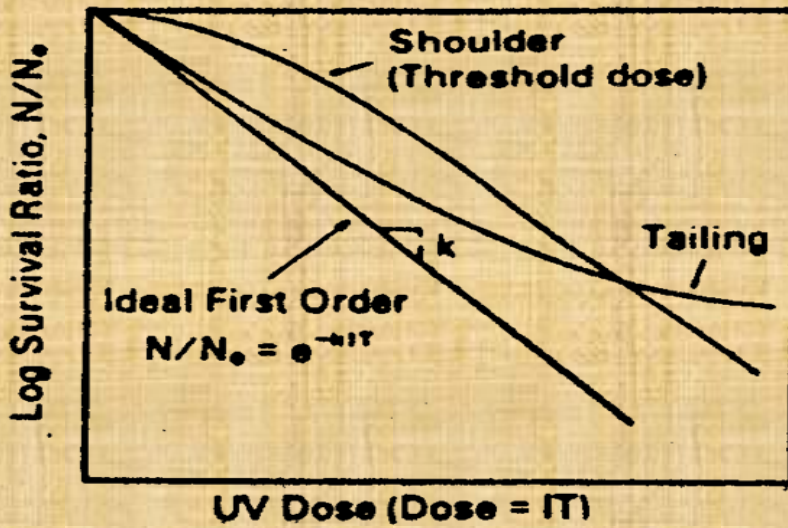
شکل ۷-۷- واحد بدون تماس برای گندزدایی آب با UV



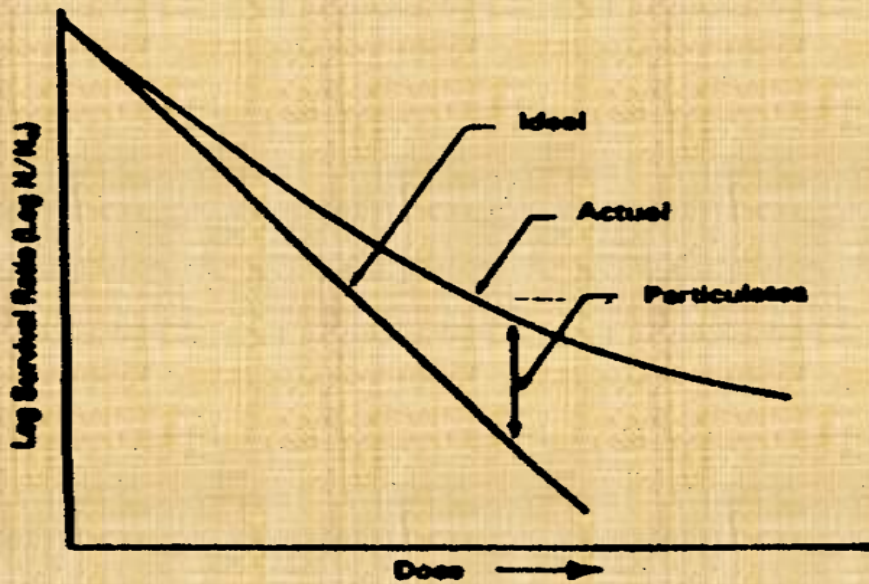
شکل ۷-۸- طرح راکتور بسته برای گندزدایی آب با UV



شکل ۷-۹- اجزاء تشکیل دهنده مدار لامپ UV
 S = استارتر = B = بالست = C = خازن (اختیاری است)



شکل ۷-۱۰- رابطه نسبت بقا با دز پرتو UV



شکل ۷-۱۱- اثرات ذرات بر کارایی گندزدایی با UV

منبع :

مقررات گندزدایی آب و بهره‌برداری از گندزداها

(تألیف : دکتر فروغ واعظی - مهندس عبدالمطلب

صیدمعدی)

* به جای اینکه به تاریکی لعنت بفرستید ، بر خیزید
و سعی روشن کنید *

کنفوسیوس