

طراحی تأسیسات استخراج

مهندسی مکانیک تأسیسات، انرژی، پایپینگ

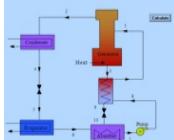
فروشگاه جامع تحقیق و مقالات مهندسی مکانیک تأسیسات و پایپینگ

ترجمه مقالات و پژوهش‌های تخصصی مکانیک سیالات و تأسیسات
سفارش پژوهش‌ها و پایان نامه‌های تخصصی مکانیک سیالات و تأسیسات

Email: dbabak.mech@gmail.com

Web : www.hvac.sellfile.ir

Telegram channel: www.telegram.me/pipinghvac



مرجع: کتب ASHRAE

فهرست

سایر روش‌های ضد عفونی

بروم

ازن

پرتو ماوراء بدن

سایر ملاحظات

عرصه‌های قدم‌زنی و گردش

چاهک‌های فاضلاب

کنترل رطوبت در فضای استخر سرپوشیده

تعیین میزان تبخیر

اصول توزیع هوا

ساختمان جدید

نیاز به کنترل رطوبت

طراحی داخلی

چگونگی توزیع هوا در سالنهای موجود

مبانی طراحی استخرهای سرپوشیده

آب به کجا می‌رود؟

سطوح سرد

سد بخار

رطوبت‌گیری

آرایش بادیزنهای

آرایش بادیزنهای برگشت/رفت

آرایش بادیزنهای اگزاست/رفت

آرایش بادیزنهای تخلیه/اگزاست/رفت

رطوبت‌گیرها

خلاصه

ضمیمه ۱: مقابله با بوها

ضمیمه ۲: استخرهای سرپوشیده، ساعت‌ها

کارکرد طولانی، اشغال متغیر

طراحی تأسیسات استخر

مقدمه

گرم‌کردن آب استخر

مراحل محاسبه

تأسیسات استخر

خزینه

استخر با جریان آب گذرا

استخر با جریان آب در گردش

اندازه و ساختمان معمول استخر

سیستم گردش آب

پمپ‌ها

موکرها

لایروبی مکشی

جیران آب از دست رفته

ماناعت از جریان معکوس

پرکردن استخر از فراز لبه‌های کناری

اتصال نوسانی

مخزن مکش

فیلترها

فیلترهای ماسه‌ای

فیلترهای خاک سیلیسی

ورودی استخر

خروجی‌ها

کفابروها

ضد عفونی

کلرزنی

هیپوکلریت‌زن‌ها

کلرمایع

کلر-آمونیاک

آزمایشات

مقدمه: شنا در تمام فضول ورزشی مفرح است. البته به شرط وجود استخری با تأسیسات مناسب. ارائه یک طرح خوب برای استخر مستلزم پیش‌بینی تسهیلات کافی برای شناگران و تدارک دیدن سیستمی کارآمد جهت تصفیه مداوم و عندالزوم گرم کردن آب استخر می‌باشد. چه در غیر این صورت، استخر به محلی برای گسترش انواع بیماری‌های پوستی و روده‌ای تبدیل خواهد شد. این نوشتار ناظر بر جزئیات ضروری و محاسبات معمول مهندسی در طراحی صحیح تأسیسات استخر می‌باشد.

گرم کردن آب استخر

دماهای ایده آل برای آب استخر حدود 80°F - 26°C است. فاصله نگهداری یک چنین دمایی معمولاً مستلزم وجود یک سیستم آبگرمکن جهت بالا بردن دمای آب در گردش بین استخر و موتور خانه به منظور جبران تلفات حرارتی آب استخر به هوا و زمین، می‌باشد. بسیاری از استخرهای تجاری شامل دوش‌ها و اتاق‌های سونا نیز می‌باشد. عموماً در این موارد از سیستم و تجهیزات مستقلی استفاده می‌شود؛ یک آبگرمکن استاندارد برای دوش‌ها و یک دیگر کوچک یا مرکز تهیه بخار برای اتاق‌های سونا. تجهیزات ویژه این کار توسط بیشتر سازندگان آبگرمکن‌ها و دیگرها تهیه می‌شوند.

سیستم گرم کننده آب استخر در مسیر معمول گردش آب، پیش از برگشت آب خروجی از دستگاه تصفیه به استخر نصب می‌شود که در ساختمان‌های مسکونی هر ۸ ساعت کل آب استخر یک بار گردش کرده باشد. سیستم گرم کردن غیر مستقیم آب استخر توسط لوله‌های نصب شده در دیوار یا کف استخر نیز می‌تواند مورد استفاده قرار گیرد و از آنجا که آب استخر از درون آبگرمکن عبور نمی‌کند، مشکلات ناشی از خوردگی، رسوب بندی و تقطیر به میزان زیادی کاهش می‌یابد. ولی به دلیل هزینه اولیه نسبتاً زیاد، سیستم گرم کردن مستقیم بیشتر معمول است. مضaf بر کنترل‌های ایمنی که معمولاً مورد استفاده قرار می‌گیرند، گرم کن‌های آب استخر باید به یک کنترل کننده دمای آب استخر و یک سوئیچ ایمنی فشار آب یا جریان (flow switch) مجهز گردند. کنترل کننده دما معمولاً در سر راه برگشت آب استخر به آبگرمکن، ترجیحاً در ورودی آبگرمکن، نصب می‌شود. فلوسوئیچ و یا پرسوسوئیچ (Pressureswitch) هم در ورودی و هم در خروجی، بسته به دستور کارخانه، نصب می‌گردند. به این طریق، این سیستم‌ها برای وقتی که مقدار آب کم است و یا اصلاً در مقابل بی‌آبی، محافظت می‌شوند.

روش‌های چندی برای محاسبه و تعیین اندازه آبگرمکن پیشنهاد گردیده است. بعضی به صورت سرانگشتی و برخی به طور ساده بر مبنای سطح استخر یا حجم آب آن می‌باشند

طراحی تأسیسات استخر

و تعدادی نیز با منظور کردن عواملی، شامل محاسبه اتلاف حرارت از سطح استخر به هوا ارائه شده‌اند. مگر در موارد غیر معمول، انجمان گاز آمریکا(A,G,A) توصیه می‌کند که اندازه تجهیزات لازم برای گرم کردن آب استخر بر مبنای مقدار گرمای لازم برای بالا بردن دمای آب استخر به میزان مورد نظر در مدت معین به اضافه یک مقدار اضافی بابت افت‌ها، تعیین گردد.

چگونگی استفاده از استخر یکی از مهم‌ترین ملاحظات در تعیین اندازه آبگرمکن است. بعضی از استخرها فقط به صورت تغیریج برای آخر هفته، مورد استفاده قرار می‌گیرند. در این موارد، از نقطه نظر اقتصادی، آبگرمکن فقط باید در طول مدت استفاده از استخر و درست قبل از آن روشن شود. این آبگرمکن باید قادر باشد که نه تنها حجم مورد لزوم آب را در طول مدت معین گرم کند، بلکه باید تلفات حرارتی ناشی از هدایت و تبخیر سطحی در طول مدت ۲۴ ساعت را نیز جبران نماید. مقدار تبخیر سطحی به عواملی مستقیمی دارد شامل دمای آب استخر و هوای محیط و نیز سرعت باد. تلفات حرارتی از آب استخر به زمین محیط بر استخر، آنقدر کوچک است که در محاسبات منظور نمی‌گردد. اگر مدت زمانی را که برای گرم کردن آب استخر در نظر می‌گیریم کم باشد، باید آبگرمکنی با قدرت گرم کنندگی بیشتر انتخاب کنیم. حداکثر مدت زمان گرم کردن آب استخر (منظور مدت زمانی است که آب استخر از شرایط سرد به دمای مورد نظر می‌رسد) برای استخرهایی که به طور تغیریج (برای یک روز در هفته) کار می‌کنند، ۲۴ ساعت است (با مفهومی مثل مدت زمان پیش راه اندازی در سیستم گرمایش). ولی بیشتر استخرها در طول فصل به طور مدام مورد استفاده قرار می‌گیرند و به این دلیل فقط یک بار در ابتدای فصل باید آب آن‌ها را از شرایط سرد به دمای دخواه رسانید. در این مورد مدت زمان پیش راه اندازی سیستم حداقل ۴۸ ساعت در نظر گرفته می‌شود. انتخاب مدت زمان پیش راه اندازی بیشتر، هزینه اولیه سیستم را کاهش می‌دهد.

جدول ۱- تلفات حرارتی از سطح استخر و هوای محیط [F]

اختلاف دمای آب استخر و هوای محیط [F]	۱۰	۱۵	۲۰	۲۵	۳۰	۳۵	۴۰	۵۰
Btu/h.ft ²	۳۶۸	۴۲۰	۵۲۵	۲۶۳	۳۱۵	۱۵۸	۲۱۰	۱۰۵

* مقادیر ارائه شده در جدول فوق بر مبنای سرعت باد $3/5$ mph می‌باشد.

* برای سرعت باد ۵ mph مقادیر مستخرجه از جدول فوق را در ضرب $1/25$ ضرب کنید.

* برای سرعت باد ۱۰ mph مقادیر مستخرجه از جدول فوق را در ضرب 2 ضرب کنید.

مراحل محاسبه

- ۱) تعیین مقدار آب استخر بر حسب گالن(یا لیتر). اگر معلوم نیست، طول استخر(بر حسب فوت یا متر) را در عرض استخر(بر حسب فوت یا متر) در (m^{68/1}) ft ۵/۵ که عمق متوسط استخراست ضرب می کنیم تا حجم آب استخر به دست آید (هر فوت مکعب ۷/۵ گالن است).
- ۲) در نظر گرفتن مدت زمان پیش راه اندازی، یعنی مدت زمانی که طول می کشد تا آب از شرایط سرد به دمای مطلوب برسد (F₈₀).
- ۳) تعیین دمای مطلوب آب استخر با نظر کارفرما(عموماً^۰). (F₈₀).
- ۴) تعیین سرعت متوسط باد بر حسب مایل بر ساعت. برای استخراهایی با سطح حد اکثر ۹۰۰ فوت مربع یا ۸۳/۶ متر مربع که در مکان های مخصوص واقع شده اند، می توان سرعت متوسط باد را کمتر از ۳/۵ mph در نظر گرفت. برای چنین استخراهایی مقدار تلفات حرارتی آب استخر به فضای محیط را برابر ۷۵ درصد مقدار مستخرجه از جدول یک در نظر می گیریم. برای استخراهایی که در مکان های بازتر قرار گرفته اند و برای سرعت های بیشتر باد به زیرنویس جدول مذکور مراجعه شود.
- ۵) با در اختیار داشتن معلومات حاصله از بند (۱)(تا (۴)، فرمول A به اضافه نصف مقدار تلفات حرارتی از سطح استخر که از جدول ۱ تعیین می شود، مقدار حرارتی را که باید توسط آبگرمکن تأمین شود ارائه می دهد.

$$Q = \frac{\text{مدت زمان پیش راه اندازی (ساعت)} \times \text{حجم استخر [گالن]} \times ۸/۳۳}{(\text{tf} - \text{ti})}$$

در این رابطه

tf - دمای نهایی آب استخر [F]

ti - دمای ابتدایی آب استخر قبل از گرم شدن [F]

Q - مقدار گرمایی که باید آبگرمکن بدهد تا آب از شرایط سرد به دمای دلخواه (F₈₀) برسد [Btu/h]

کمتر کسی به اهمیت لوله کشی به عنوان بخشی از تأسیسات یک استخر شنا واقف است. یک طراحی خوب مستلزم پیش‌بینی تسهیلات کافی برای مراعات اصول بهداشتی در استخر است تا از گسترش بیماری‌های پوستی و روده‌ای تا حد امکان جلوگیری شود. در این ارتباط، مقدمتاً می‌باید آرشیوی از نقشه‌ها و مشخصات ساختمانی یک استخر عمومی فراهم نمود. استخرهای شنا بر حسب شیوه تصفیه آب به سه دست تقسیم می‌شوند:



۱. خزینه (**FILL-and-DRAW**): این استخر در واقع چیزی بیش از یک وان حمام بزرگ نیست که ممکن است به عنوان یک استخر خصوصی مورد استفاده قرار گیرند و باز استحمامی آن سبک است. در حالی که در خزینه‌های عمومی با بار استحمامی سنگین، آب می‌باید مکرراً به علت افزایش آلودگی ناشی از استحمام کنندگان تعویض گردد. در طراحی استخرهایی از این نوع می‌باید به ازاء هر استحمام کننده ۵۰۰ گالن آب بین تعویض‌های کامل آب استخر منظور نمود. در تأسیسات بزرگ، اندازه استخر بسیار بزرگ می‌شود، حجم زیادی از آب تلف می‌گردد و استخر در فواصل خالی شدن و پرشدن مجدد، برای مدتی طولانی خارج از سرویس است. به لحاظ افزایش مداوم آلودگی، لازم است قبل از هر دوره استفاده از استخر، به آب مقدار کافی کلر زده شود تا ضد عفنونی گردد. اما تعیین میزان دقیق کلر مورد نیاز غیر ممکن است و از این رو می‌بایست در زمان استفاده از کلر میزان آن را دست بالا را گرفت. به دلیل این نقاچیص، این نوع استخر (یا در واقع خزینه) نمی‌باید به عنوان یک محل استحمام عمومی مورد استفاده قرار گیرد و به طور کلی برای تأسیسات بزرگ، این طرح غیر عملی است.

۲. استخر با جریان آب گذران: (Flow-TROUGH) طراحی این نوع استخر زمانی ممکن است که جریان آب کافی از یک رودخانه یا نهر مجاور، قابل حصول باشد. اما چنانچه قرار باشد جریان آب مورد لزوم از آب لوله کشی شهر یا چاه تأمین گردد، اتلاف یا در واقع اسراف زیاد آب را می باید مد نظر قرارداد. شهرداری‌ها استفاده از آب شهر برای چنین استخری را مجاز نمی‌دانند. اگر آب این استخر از یک نهر تأمین شود، لازم است کیفیت آن از نقطه نظر امکان آلودگی به فاضلاب، مورد آزمایش قرار گیرد. در صورت مشاهده آلودگی، به منظور جلوگیری از گسترش بیماری‌های ناشی از آب آلوده، می‌باید با استفاده از ماده ضد عفونی کننده، آب را میکرب زدایی نمود. در طراحی یک استخر، کمتر از ۵۰۰ گالن در روز به‌ازاء هر شناگر، حجم آب ضد عفونی نشده خیلی کوچکی است. این آلودگی آب با استفاده از مواد ضد عفونی کننده کاهش می‌باید. اما باز هم تعیین میزان دقیق ماده ضد عفونی کننده مورد نیاز غیرممکن است.

۳. استخر با جریان آب در گردش: (RECIRCULATINS) امروزه عموماً این سیستم تصفیه آب استخر مورد استفاده قرارمی‌گیرد. این سیستم تا کنون بسیار پیشرفته شده و پمپ‌های سیر کولاتور، فیلترها، کلنزا و دیگر وسائل ضروری آن توسط کارخانجات بسیاری تولید و عرضه می‌شوند. روش‌های مؤثر و عملی کنترل جهت ابقاء حداکثر شرایط بهداشتی و تسهیلات جذاب شنا برای حداکثر نفرات شناگر و یا حداقل هزینه، در این سیستم ابداع و متداول گردیده‌اند. دریک کلام، این سیستم اقتصادی‌ترین و ایمن ترین شیوه تصفیه آب استخر می‌باشد. دریک استخر با جریان آب در گردش، آب کثیف و مستعمل متداوماً با آب فیلتره و تصفیه شده جایگزین می‌شود به مفهوم کلمه، تصفیه آب استخر در نتیجه ترقیق مدام آن است. اولین بخش از آبی که از استخر بیرون کشیده می‌شود را می‌توان به عنوان آب کاملاً کثیف در نظر گرفت. به لحاظ اختلاط دائمی آب تمیز و روودی و آب کثیف باقی‌مانده در استخر، هر بخش بعدی آب خارج شونده، مرکب خواهد بود از نسبت کمتری از آب کثیف و مقدار بیشتری آب تمیز.

اندازه و ساختمان معمول استخر:

اولين گام در طراحی استخر شنا، تعیین مساحت کل آن است که برمبنای چگونگی استفاده و تعداد شناگرانی که در يك زمان در داخل استخر خواهند بود، پیش‌بینی می‌شود. برحسب توصیه کمیته استخرهای شنای آمریکا، می‌باید حداقل طول استخر 60 ft و عرض آن مضربی از $5, 5$ یا 7 ft منظور گردد. اما در استخرهای تفریحی، تعداد شناگرانی که در يك زمان داخل استخر خواهند بود، عامل اصلی در تعیین مساحت استخر می‌باشد. معلوم شده است که برای زمانی که حداکثر تعداد شناگران داخل آب باشند، می‌باید بهازء هر شناگر درون آب 25 فوت مربع سطح در نظر گرفته شود. در اینجافرض بر اين است که يك سوم افراد حاضر در استخر درون آب نیستند. منظور شناگرانی هستند که در محیط اطراف استخر بوده و هنوز داخل آب نپریده‌اند و یا داخل آب بوده و از آن خارج شده‌اند با اين توضیح فرق بین افراد حاضر در استخر و شناگران درون آب روشن می‌شود).

عمق استخراج استخراج به چگونگی استفاده از آن دارد. عمق آب در قسمت کم عمق انتهایی استخراج باید حداقل ۴ تا ۵ فوت باشد و کف استخراج با شبیب ملایمی به تدریج به قسمت عمیق منتهی گردد. بهتر است عمق انتهای عمیق استخراج جهت مناسب بودن برای شیرجه^۹ فوت منظور شود تا جایی که پا به کف استخراج می‌رسد و امکان راه رفتن وجود دارد، نمی‌باید عمق استخراج به طور ناگهانی تغییر یابد یا تقریباً از عمق ۴ فوت به ۶ فوت. با معین شدن عمق و مساحت سطح استخراج، حجم آب داخل استخراج مشخص می‌شود.

جدول شماره یک ابعاد استخرهای قانونی را که توسط کمیته استخرهای آمریکا توصیه شده‌اند ارائه می‌دهد. ظرفیت این استخرها بر اساس گردش مداوم و ۲۴ ساعته آب و فرمول‌های زیر تعیین شده‌اند:

$$\frac{L \times W}{25} = \text{بار استحمامی استخر}$$

$$Q = 6 / 25 T^2 = \text{حجم آب مورد نیاز برای هر شناگر بر حسب گالن}$$

$$\frac{CV}{TQ} = \text{ظرفیت استحمامی}$$

L = طول استخر
 W = عرض استخر
 Q = حجم آب مورد نیاز برای هر شناگر (گالن)
 T = مدت زمان یک گردش کامل آب استخر (ساعت)
 C = ساعت گردش آب استخر
 V = حجم استخر (گالن)

به عنوان یک مثال طراحی، فرض کنید در یک استخر تفریحی حداکثر ۱۶ شناگر شنا کنند. در این صورت:

$$84 \text{ (شناگر)} * 25 \text{ (فوت مربع به ازاء هر شناگر)} = 2100 \text{ فوت مربع سطح آب مورد نیاز}$$

لذا ابعاد استخر برای چنین سطحی برحسب طرح می‌تواند بدین قرار باشد: $70 * 30$ یا $60 * 35$ اگر این استخر دارای سکوی شیرجه نیز باشد، می‌توان شبکه استخر را از عمق چهار فوتی در انتهای کم عمق به سمت نقطه‌ای به عمق ۱۰ فوت در فاصله ۱۵ فوتی از انتهای عمیق استخر فرض نمود. بنابراین عمق متوسط استخر را برای این شبکه یکنواخت چنین خواهد بود:

$$\frac{4+10}{2} = 7$$

مساحت استخر در انتهای کم عمق برای یک سطح استخر $70 \text{ ft} * 30 \text{ ft}$ خواهد شد:

$$(70 - 15) \text{ ft} * 30 \text{ ft} = 1650 \text{ (ft}^2\text{)}$$

سطح بدست آمده (1650 ft^2) را اگر در عمق متوسط ($\text{ft} 7$) ضرب نماییم، حجم 11550 ft^3 به دست می‌آید. در قسمت عمیق، حجم استخر برابر است با :

$$15 \text{ ft} * 30 \text{ ft} * 10 \text{ ft} = 4500 \text{ ft}^3$$

بنابراین حجم کل استخر بر حسب گالن برابر خواهد بود با:

$$(11550 \text{ ft}^3 + 4500 \text{ ft}^3) * 7/5 (\text{gal}/\text{ft}^3) = 120375 (\text{gal})$$

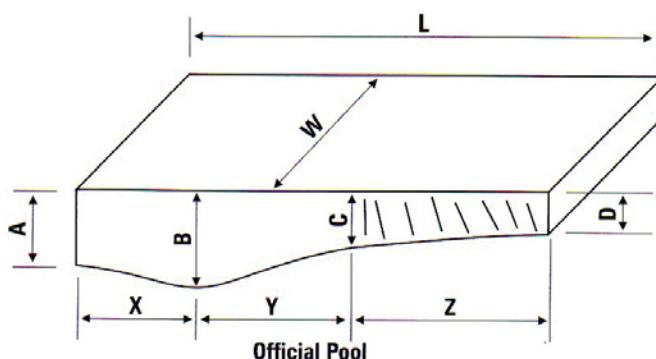
چنین استخری در صورتی که سرپوشیده باشد باید با موزاییک یا کاشی سفید یا روش خط‌کشی شود، و اگر در فضای باز باشد باید با سیمان سفید به طور کاملاً صاف نازک کاری شود. تمامی گوشه‌های استخر می‌باید گرد باشد و سطح پیرامون استخر باید به گونه‌ای کاملاً واضح به منظور نشان دادن عمق آب در نقاط معین علامت گذاری شود، ترجیحاً این کار باید در نقاطی که عمق آب یک فوت افزایش می‌یابد، انجام بگیرد. علامت گذاری خطوط شنا و غیره را می‌توان با مواد تیره رنگ انجام داد ولی می‌باید در بخش اعظم استخر مواد روش رنگ به کار روند تا هر گونه آلودگی و چربی به راحتی پیدا شود.

جدول شماره ۲- ابعاد استخرهای شنای قانونی

Pool capacity gallons	Bathing load persons	Bathing capacity por day	A	B	C	D	X
							Feet
55,000	48	418	8	9	5	3.25	15
80,800	75	607	8	9	5	3.25	15
120,000	108	900	8	9.5	5	3.25	18
155,600	147	1170	8	10	5	3.25	18
207,600	192	1555	8	10	5	3.25	20
254,000	243	1905	8	10	5	3.25	20
306,000	300	2300	8	10	5	3.25	20
422,400	432	3170	8	10	5	3.25	20
558,000	590	4180	8	10	5	3.25	20

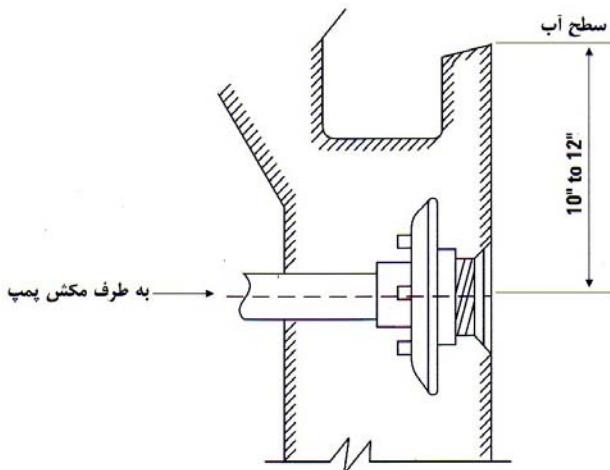
Based on 8-hour turnover.

شکل ۱- ابعاد استخرهای شنای قانونی



سیستم گردش آب استخر تشکیل شده از لوله کشی از ورودی به خروجی. در این فاصله یک موگیر، پمپ‌ها، گرمکن‌ها، فیلترها و تجهیزات کلرزنی نصب می‌گردند. (شکل ۲). این تجهیزات باید به گونه‌ای انتخاب گردد که افت فشار آب در مسیر گردش، حداقل باشد. در تعیین سرعت گردش یا تعداد دفعات تعویض آب استخر در روز، از قانون «ترقیق متواالی» استفاده می‌شود. در انتهای یکبار گردش کامل، وقتی که آب فیلتره و ضدعفونی می‌شود، درصد تصفیه آب ۶۳ درصد، بعد از دوبار گردش حدود ۸۶ درصد و بعد از سه بار گردش ۹۵ درصد خواهد بود. بعد از سه بار گردش افزایش درصد تصفیه اندک است و این نشان می‌دهد که با سه بار گردش آب به نحو مطلوبی تصفیه می‌شود. این نتیجه با بررسی انجام شده روی گردش سه باره آب در روز، از نقطه نظر اقتصادی نیز تأیید شده است. جهت دستیابی به نتایج مورد نظر بر اساس راندمان فیلتر، گردش آب می‌باید تا اتمام دوره گردش، ادامه یابد. عمل ضد عفونی با تهیه دیدن یک ماده رسوی جهت غلبه بر آلودگی موضعی آب، به مثابه یک فاکتور ایمنی می‌باشد. این مبحث در آینده به طور جداگانه مورد بررسی قرار خواهد گرفت.

شکل ۲- محل ورودی آب برای تحت پوشش داشتن کامل استخر



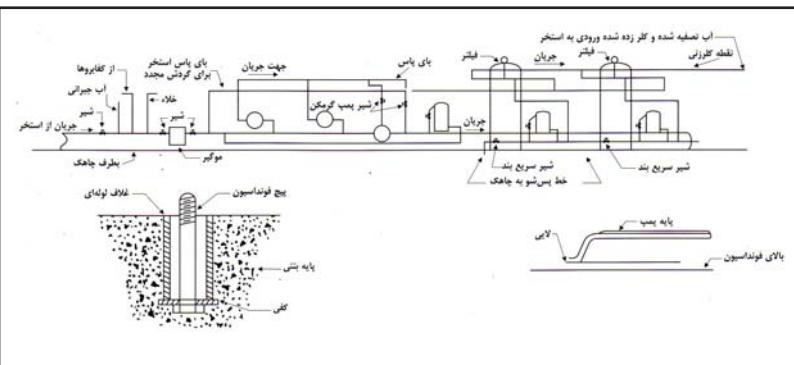
مناسب‌ترین پمپ‌ها برای این نوع کار مداوم (تصفیه آب استخر)، پمپ‌های سانتریفوژ تک مرحله‌ای، دو مکشی با محفظه دو پارچه افقی و موتور محرك الکترویکی می‌باشند. پمپ می‌باید برقی بوده و روی پایه بتنی نصب، تراز و محکم شوند. شکل‌های شماره ۲ و ۳ روش‌های پیشنهادی تراز و محکم کردن پمپ در محل استقرارش را نشان می‌دهند. پیچ‌های داخل فونداسیون باید هنگامی که پمپ به وسیله فاصله پر کن یا گوه در محل مستقر می‌گردد، با دست بسته شوند و سپس پایه دوغاب‌ریزی شود. بعد از سفت شدن دو غاب، پیچ‌های فونداسیون محکم شده و تراز بودن پمپ مورد بررسی مجدد قرار می‌گیرد هر گونه ناترازی پمپ با قرار دادن فاصله پر کن یا گوه در زیر پمپ یا موتور اصلاح می‌شود. چنان‌چه پمپ در محل نصب شود که لازم باشد سرصدای ناشی از ارتعاش پمپ محدود گردد، سراسر فونداسیون پمپ باید روی بالشک چوب پنهانی قرار داده شود. این فونداسیون بتنی باید با چنان ابعادی ساخته شود که وضع آن حداقل دو برابر وزن پمپ باشد. پمپ می‌باید تا حد ممکن نزدیک استخراج و زیر خط سطح آب استخراج نصب گردد. این اقتصادی‌ترین حالت نصب پمپ بوده و غوطه‌وری دائمی پرده‌های پمپ را اطمینان می‌دهد. علی‌رغم این‌که پمپ‌های متناوب (سیلندر-پیستونی) قادرند دبی (آب مصرفي) و هد (افت فشار) مورد نیاز را تأمین نمایند، نمی‌باید در چنین تأسیساتی مورد استفاده قرار گیرند. این پمپ‌ها به آب جریانی به سوی فیلتر، یک حرکت ضربانی می‌دهند که با آرامش مورد لزوم برای یک فیلتراسیون ایده‌آل مغایرت دارد. تأسیساتی با یک زوج پمپ موازی، جریان و گردش دائمی آب را به نحو ایده‌آلی تضمین می‌کند. نصب پمپ دوم یا رزرو این امکان را فراهم می‌آورد که هنگام تعییر یا سرویس یکی از پمپ‌ها، گردش آب توسط پمپ دیگر بدون وقفه ادامه باید. همچنین با استفاده از دو پمپ، کل آب سیستم را می‌توان ظرف مدت چهار ساعت تخلیه نمود. ظرفیت پمپ گردش دهنده آب می‌باید به اندازه‌ای باشد که کل آب استخراج را ظرف مدت هشت ساعت گردش داده و یک فیلتر را در یک زمان با شدت جریانی معادل چهار تا پنج برابر شدت جریان عادی در فیلتر، پس شویی (back wash) نماید. اما هد پمپ (افت فشار) اساساً بستگی به نوع فیلتری دارد که با پمپ مورد استفاده قرار می‌گیرد. برای فیلترهای شنی فشاری، افت فشار تقریباً ۵ تا ۱۵ Lb و از این رو استفاده از پمپ‌های سیر کولاتور فشار ضعیف با هد تقریباً ۵۰ فوت آب، رضایت‌بخش خواهد بود. اما فیلترهای خاک سیلیسی، بسته به طول مدتی که بدون تعویض خاک سیلیسی و یا دیاتماتیت کار می‌کنند، افت فشاری تا ۳۵Lb ایجاد می‌نمایند. بنابراین چنانچه هد پمپ ۱۰۰ فوت آب باشد، عموماً استفاده از فیلترهای خاک سیلیسی با پمپ سیر کولاتور، رضایت‌بخش خواهد بود.

اگر پمپ انتخاب شده قادر یک ظرفیت یکنواخت در فشارهای دهش مختلف باشد، به کار بردن یک کنترل کننده شدت جریان یا تنظیم کننده جریان، لازم می‌آید، بهویژه زمانی که از فیلترهای نوع خاک سیلیسی استفاده شود. این تنظیم کننده جریان عبارتست از شیری که در قسمت گردابی یک لوله و نچوری نصب شده و تحت تأثیر اختلاف فشار جریان آب در گذر از گلویی و نچوری، عمل می‌نماید.

در مثال قبلی، برای استخراج با ظرفیت ۱۲۰۳۷۵ گالن و سه بار تعویض کامل آب در ۲۴ ساعت سرعت گردش آب را می‌توان به ترتیب زیر محاسبه نمود:

$$\begin{aligned} \text{حجم } 120375 \text{ گالان آب باید ظرف مدت ۸ ساعت یک بار گردش نماید یعنی:} \\ \text{گالن بر ساعت } &= 120375 / 8 = 15047 \\ \text{و یا} \\ \text{گالن بر دقیقه } &= 15047 / 60 = 251 \end{aligned}$$

شکل ۳-چگونگی تراز و محکم کردن پمپ



موگیرها

(Hair Inter Coptors): برای پمپ‌ها باید یک موگیر پیش‌بینی شود که کارش گرفتن مو، پارچه و سایر مواد خارجی معلق در آب قبل از ورود به دهانه مکش پمپ باشد. البته فیلترها نیز قادر به گرفتن مو و پارچه از آب جریانی هستند ولی تمیز کردن آن‌ها از این‌گونه مواد خارجی، دشوارتر است. با تعیینه موگیر قبل از پمپ می‌توان رشتلهای بلند مو و پارچه را پیش از این که وارد پوسته پمپ شوند، از آب جدا نمود. این امر از پیچیدن رشتلهای مو و پارچه به دور پروانه پمپ جلوگیری می‌نماید. موگیر تشکیل شده از یک غربال سبدی شکل قابل برداشت و نظافت که به گونه‌ای نصب شده است که آب از سمت داخل آن عبور می‌کند. این صافی یا غربال می‌باید غیر قابل خوردگی بوده و قطر سوراخ‌های آن از یک هشتمنج بیشتر نباشد. همچنین مجموع مساحت‌های این سوراخ‌ها باید حدود ده برابر مساحت مقطع لوله ورودی باشد. با چنین مساحتی افت فشار کاهش یافته و طول مدت کار کرد موگیر قبل از نیاز به تمیز کردن آن، افزون می‌گردد. باید در طرفین موگیر شیرهایی نصب شوند تا هنگام نظافت آن، مانع جریان یافتن آب به درون غربال گردد. باید موگیر به گونه‌ای طراحی شده باشد که بتوان غربال آن را سریعاً بیرون آورده و تمیز نمود. بدین معنی که پوسته موگیر باید با حداقل پیچ و مهره محکم شود و یا از نوع یوغی شکل باشند. برخی از سازندگان موگیر، یک صافی مزدوج به کار می‌برند تا در صورت نیاز به نظافت هریک از غربال‌ها، وقفه‌ای در کار سیستم ایجاد نشود. این صافی دارای یک شیر انتگرالی است که هنگام نظافت یک غربال، جریان آب را به سوی غربال دیگر برمی‌گردد.

Hair Inter Coptors

لاپرواژی مکشی (Vacuum Cleaning): استفاده از لاپرواژی مکشی را مقررات محلی الزامی نمی‌دانند، اما اغلب مورد توصیه قرار گرفته و لذا به کار می‌رود. ورودی این لاپرواژی به سمت مکش پمپ سیر کولاژنر و یا پمپی که مخصوصاً برای این منظور نصب گردیده متصل می‌گردد. چنانچه ورودی این لاپرواژی مطابق شکل ۲ در محل مناسبی قرار گیرد، می‌تواند تمامی کف استخر را تحت پوشش قرار داده و لجن و رسوبات را به نحو مؤثری از آن بزداید. می‌باید برای تقریباً هر ۰۴۰ فوت طول محیط استخر یک دهانه مکش در نظر گرفته شود. اگر از پمپ سیر کولاژنر برای لاپرواژی مکشی استفاده می‌شود، این پمپ باید دارای ارتفاع مکش مناسب بوده و پروانه‌اش از نوع باز باشد. نوع دستگاه لاپرواژی بر حسب اندازه استخر مشخص می‌شود. کف استخرهای بزرگ ممکن است یا با استفاده از دستگاه لاپرواژی کششی یا توسط شخص مجهز به کلاه غواصی و سایر لوازم، لاپرواژی شود. در استخرهای کوچک می‌توان عمل لاپرواژی را توسط دستگیرهای الحاقی به دستگاه لاپرواژی و از طریق راهرو استخر انجام داد.

جبران آب از دست رفته (Make Up water): میزان آب از دست رفته استخر بستگی به شمار شناگران و تبخیر آب دارد، البته چنان‌چه سیستم گردشی مورد نظر باشد. بخش اعظم تلفات آب استخر مربوط به جابجایی شناگران بوده و از طریق کف گیرهای کناره استخر صورت می‌گیرد. اگر متوسط وزن هر شناگر ۱۵۰ lb در نظر گرفته شود، می‌توان میزان تلفات آب را ترتیب زیر محاسبه نمود:

چنانچه در طول ساعت پیک کار استخر تعداد ۸۴ شناگر در آب باشند:

۲۵/۲ گالن/دقیقه = ساعت ۱/۶۰ ع دقیقه * گالن ۱/۳/۸ پاوند *

۱۵۰ پاوند/شناگر * ۸۴ شناگر/ساعت

بنابراین میزان تلفات آب $25/2 \times 1/60 \times 1/3/8 \times 150 \times 84$ گالن در هر دقیقه خواهد بود. این حداقل حجم آبی است که می‌باید جبران شود و تعیین کننده میزان به استخر وارد شود. اما چنان‌چه معیار طول مدت پر شدن استخر باشد، شدت جریان باید متناسبآ اصلاح گردد.

Vacuum Cleaning

لاپرواژی مکشی

Make Up water

جبران آب از دست رفته

مانع از
جریان معکوس

Preventing Back Flow

پر کردن استخر از فراز لبه های کناری

مانع از جریان معکوس (Preventing Back Flow): هنگام وارد کردن آب قابل شرب به داخل استخر باید از اتصالات صلیبی اجتناب نمود. این امر از سیفونهای معکوس آب آلوده استخر به داخل سیستم لوله کشی آب مشروب، زمانی که فشار آب شهر به میزان قابل توجهی کم شود، جلوگیری می کند. جهت اجتناب از اتصالات صلیبی می باید یک سیستم فشارشکن ایجاد نمود و این کار توسط پر کردن از فراز لبه های کناری استفاده از مخزن مکش و یا استفاده از اتصالی که اصطلاحاً به آن اتصال نوسانی گفته می شود، عملی می گردد.

پر کردن استخر از فراز لبه های کناری: در این سیستم پر کردن که یک سیستم دستی است، آب ممکن است از طریق لوله ای از زیر تخته پرش به داخل استخر، وارد شود از یک فواره تنیبینی در وسط استخر و یا روی دیواره استخر بالاتر از کف به گونه ای که بر فراز سطح سرزیز استخر باشد. گرچه به نظر می رسد که این روش اقتصادی ترین شیوه وارد کردن آب به استخر باشد اما معمایی هم دارد. اولین عیب آن این است که هشت ساعت یعنی به اندازه یک دور گردش کامل آب طول می کشد تا آب تصفیه نشده ای که به استخر وارد می شود، تصفیه گردد. اگر میزان آب گرم نشده ای که برای جبران آب از دست رفته وارد استخر می شود زیاد باشد، ثابت نگه داشتن دمای آب استخر غیرممکن است. با استفاده از یک آبگرمکن دستی (غیراتوماتیک) در مسیر آب جریانی، می توان این نقیصه را برطرف نمود. این امر خطر بی آب شدن پمپ و چرخیدن پروانه آن در هوا را به حداقل کاهش می دهد. این خطر از آنجاست که سیرکولاویون آب استخر باید قبل از باز شدن خط جریان آب جریانی، بسته شود. اگر چنین نشود، آب استخر در گذر از لوله ها حالت موجی پیدا کرده و به دلیل پایین تر بودن مخزن مکش از سطح آب استخر، از این مخزن سرریز می کند. نصب یک شیر یک طرفه در خط لوله ای که از مخزن مکش می آید، امکان وقوع این امر را به حداقل می رساند. شکل ۴ چگونگی نصب یک مخزن مکشی با شیر شناور مورد نیاز را به طور نمونه نشان می دهد. ظرفیت مخزن مکش برای یک استخر قانونی باید حداقل ۵۰۰ گالن (دو برابر ۲۵۰) بوده و جهت نصب شیر شناور باید یک فوت ارتفاع اضافی نسبت به آب مخزن، برای آن منظور نمود. مطابق جدول ۳، قطر یک مخزن با چنین ظرفیتی $4/5$ فوت و ارتفاع آن $5/5$ فوت می باشد. این تانک باید مجهز به اتصالات تخلیه و سرریز باشد.

اتصال نوسانی: برخی از مقررات استفاده از اتصال نوسانی را به شرط اینکه در مسیر لوله آورنده آب قابل شرب یک شیر یک طرفه نصب گردد، مجاز می‌شمارند. اتصال نوسانی باید به گونه‌ای نصب شود که قسمت متجرک آن بتواند یا به آب شهر یا به لوله سیرکولاسیون آب استخر متصل گردد، بهنحوی که جهت جریان به پاشته اتصال باشد. شکل ۳ نمونه یک اتصال نوسانی را نشان می‌دهد که می‌تواند به هر قسمی از سیستم متصل گردد. اما این مستلزم سوار کردن و پوشاندن همیشگی اتصال نوسانی است.

اتصال نوسانی

مخزن مکش: مخزن مکش بر حسب چگونگی ورود آب ممکن است به دو طبقه تقسیم گردد:

۱- زمانی که مخزن بر فراز لبه کناری استخر نصب شود.

۲- زمانی که مخزن زیر لبه کناری استخر نصب می‌شود. این مخازن معمولاً از فولاد کلاس A ساخته شده و درزهای آن جوشکاری می‌گردند و جهت جلوگیری از خوردگی و پوسیدگی سریع عایق کاری و قیراندواد می‌شوند. مخزنی که بر لبه کناری استخر نصب می‌شود ممکن است کوچک باشد چرا که اندازه آن فقط بستگی به میزان آب جریانی دارد. جریان آب از این مخزن به استخر ممکن است به صورت دستی یا اتوماتیک کنترل شود برای جریان اتوماتیک، ممکن است یک لوله عمودی با یک سوئیچ شناور در سطحی که برای آب استخر در نظر گرفته شده، جایی در طول استخر نصب شود. سوئیچ شناور، یک شیر مغناطیسی را که در مسیر آب جریانی از مخزن به سیستم گردش و در سمت مکش پمپ، آب قبل از ورود به استخر تصفیه، ضد عفونی و گرم می‌شود. مزیت این سیستم آن است که مخزن مکشی، پروانه‌های پمپ را همواره پر از آب نگه می‌دارد. چنانچه مخزن زیر لبه‌های کناری استخر نصب شود، جریان آب جریانی از مخزن مکش به صورت دستی کنترل می‌شود. در این صورت باید شدت جریان آب جریانی برابر دی پمپ باشد و لذا قطر لوله مربوطه باید بزرگتر در نظر گرفته شود. مخزن حداقل باید مقدار آبی را که پمپ طرف دو دقیقه جابه‌جا می‌کند در خود جای دهد تا اپراتور هنگام شنیدن آژیر پایین بودن سطح آب، بتواند شیر مخزن را بینند.

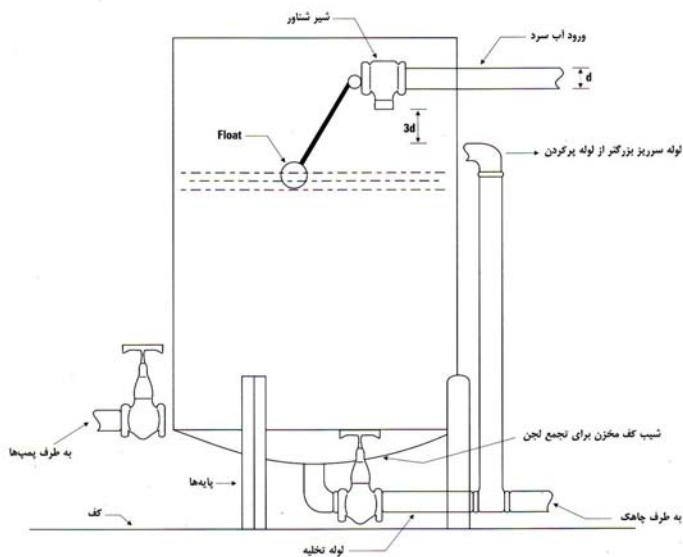
بینند

جدول شماره ۳- ظرفیت مخزن مکش

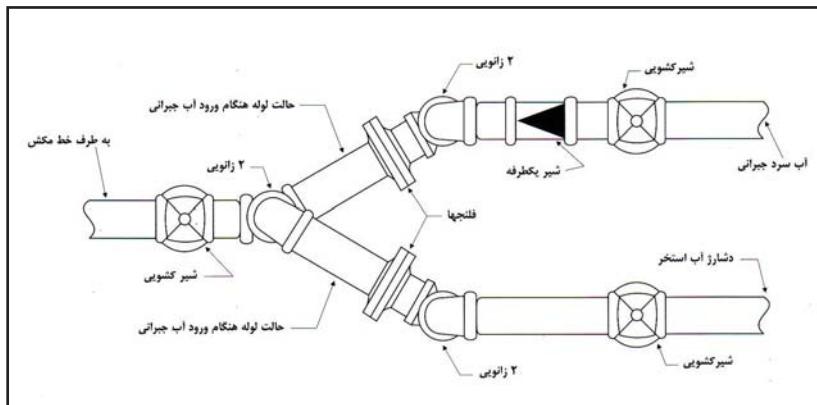
Capacity of Suction Tanks								
Tank Depth inches	Tank Diameter, Inches							
	24	30	36	42	48	54	60	72
Gallons								
30	59	92	132	180	235	298	368	528
36	71	110	158	216	282	358	441	632
42	82	129	185	252	330	417	514	740
49	94	147	211	288	376	477	588	844
60	118	184	264	360	470	595	735	1056
72	141	221	317	432	565	715	882	1268
96	188	294	423	576	753	954	1175	1692
120	235	368	528	720	940	1190	1470	2112

Add 12 in for

شکل شماره ۴- نمونه ای از نصب مخزن مکشی و شناور



شکل شماره ۵- اتصال نوسانی



فیلترها به منظور جدا کردن آبودگی هایی همچون میکرووارگانیسم ها و بعضی باکتری ها مورد استفاده قرار می گیرند. امروزه عمدتاً دو نوع فیلتر موجود می باشد که عبارتند از: دیاتماتیت (ذرات ظرفی و ریز سیلیسی که از بقایای نوعی جلبک به دست می آید) و فیلتر ماسه ای فشاری که تا زمان جنگ جهانی دوم، در بیشتر تأسیسات از فیلترهای غنی استفاده می گردید ولی به تدریج فیلتر دیاتماتیت جای آن را گرفته است.

خوبی مواد معلق آب را منعقد نموده و آنها را به اجزاء بزرگ تری که به راحتی توسط فیلتر جدا می گردند، تقسیم نماید. وقتی ماده منعقد کننده به آب اضافه شود، در اثر واکنش مواد قلیایی آب، یک ماده رسوبی غیرقابل انحلال ژله مانند موسموس به فلاک تشکیل می شود. فلاک، مواد خوب تقسیم شده مواد ارگانیک، ترکیبات رنگی و باکتری ها را به خود جذب کرده و به دام می اندازد. غربال ماسه ای فیلتر، این فلاک را از آب جدا می کند و نتیجتاً آب زلال و تمیز از فیلتر خارج می گردد. برای انجام واکنش شیمیایی می باید یک دوره زمانی تعیین کرد، در غیر این صورت ممکن است فلاک در داخل استخراج تشکیل گردد و آب را کدر کند. بنابراین آلوم را باید طوری به مخزن مکش وارد کرد که فرصت لازم برای تشکیل فلاک موجود باشد.

آلوم PH آب استخراج را پایین می آورد، چرا که یک ترکیب اسیدی بوده و با ترکیبات قلیایی در داخل آب استخراج واکنش شیمیایی صورت می دهد. این شاخص PH که جهت

ماده صافی مت Shank است از ماسه الک شده یا خرد کوارتز و خرد سنگ به عمق حداقل ۳۶ اینچ. نتیجه مطلوب زمانی به دست می آید که اندازه ذرات ماسه $0.4 / 0.0$ میلی متر با ضریب یکنواختی حداکثر $1/75$ باشد. ماسه باید از حاک رس، مواد ارگانیک و مواد قابل انحلال، شسته شود. در بالای سطح بستر ماسه، باید یک فاصله آزاد تقریباً 18 اینچی ایجاد نمود تا هنگام پس شوی فیلتر، از هدر رفتن زیاده از حد ماده صافی جلوگیری شود. این فیلترها ممکن است عمودی یا افقی باشند ولی در هر صورت جهت جريان آب در آنها هنگام تصفیه از بالا به پایین و هنگام پس شوی از پایین به بالاست. بدون یک ماده منعقد کننده، صافی ماسه ای فقط برای جدا کردن مواد جامد درشت از آب در گردش موثر است. اما در صورت اضافه کردن یک ماده منعقد کننده، ماسه صافی بسیار مؤثری خواهد شد جهت جدا کردن مواد جامد معلق و باکتری ها برای یک تصفیه خوب.

آلوم (سولفات آلمینیوم)، ماده منعقد کننده معمول، قبل از فیلتر به داخل آب استخراج تزریق می شود تا به

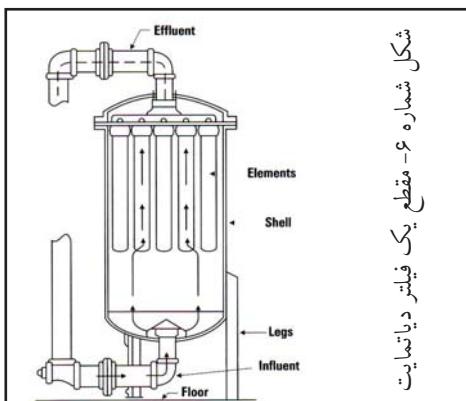
اندازه گیری خاصیت اسیدی آب استخر مورد استفاده قرار می‌گیرد باید بین ۷ تا ۷/۶ ثابت نگه داشته شود تا تیزی آب چشم را ناراحت و اندام‌های مخاطری را تحریک نکند. در چنین تأسیساتی باید جهت ثابت نگه داشتن PH مطلوب به آب قلیاً اضافه نمود. این کار ممکن است با تزریق محلول کربنات سدیم به خط آب در جریان فیلتر یا خط مکش پمپ، توسط تغذیه کننده‌های شیمیایی یا محلول پاش‌ها صورت می‌گیرد و یا با قرار دادن بی کربنات کلسیم قالبی مستقیماً در داخل آب استخر عملی گردد. با استفاده از کلسیت به عنوان ماده صافی به جای ماسه، می‌توان اسیدیتیه‌ای را که استفاده از آلوم را ایجاب کند، خنثی نمود. کلسیت همچنان که خاصیت اسیدی آلوم را خنثی می‌کند، به تدریج تحلیل می‌رود و از این رو باید وقت به وقت دانه‌های تازه کلسیت به صافی اضافه نمود. شدت جریان در فیلتر ماسه‌ای باید از ۲ گالن بر دقیقه بر هر فوت مربع سطح فیلتر بیشتر نباشد.

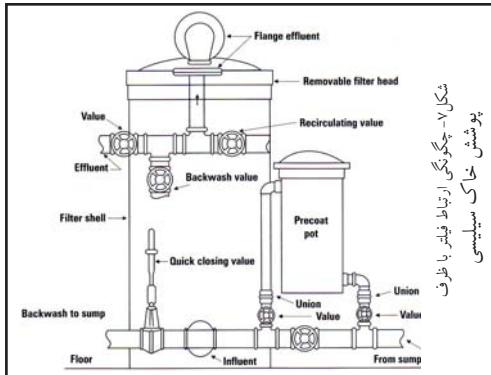
فیلترهای خاک سیلیسی

در گردن، خاک را روی المنت فیلتر می‌نشاند. دیاتماتیت‌ها آن قدر کوچک و ریزند که میکرووارگانیسم‌ها و باکتری‌ها را بدون نیاز به افزودن ماده منعقد کننده با قلیاً از آب جدا می‌کنند. طول صافی فیلتر را می‌توان با افزودن یک تغذیه کننده اضافی که حاوی مقدار ثابتی خاک سیلیسی است، افزایش داد. این تغذیه کننده موجب تداوم تشکیل لایه خاک سیلیسی روی المنت فیلتر می‌شود اما از انسداد یا جرم گرفتگی سریع جلوگیری نموده و باعث می‌گردد که میزان بیشتری از مواد جامد و سایر آلودگی‌ها از آب جدا شوند. شدت جریان آب در گذر از فیلتر خاک سیلیسی بین ۲ تا ۴ گالن بر دقیقه است که تقریباً دو برابر شدت جریان مجاز در فیلتر ماسه‌ای است. جهت جریان آب در این فیلتر از پایین به بالاست و این موجب می‌شود که فشار آب، لایه رسوبی تشکیل شده روی غربال‌های استوانه‌ای المنت‌های فیلتر را در جای خود نگه دارد. وقتی که طی جنگ جهانی دوم، نیاز به یک دستگاه تصفیه‌یکپارچه موجب ابداع فیلتر دیاتماتیت گردید که بعدها به عنوان فیلتر آب استخر شناور مورد استفاده قرار گرفت. ماده صافی عبارت است از خاک سیلیسی که در واقع پودر فسیل باقیمانده از گیاهان دریایی میکروسکوپی با پوسته سیلیسی است. ثابت شده است که خاک سیلیسی به لحاظ میکروسکوپی بودن اجزاء، ناظم بودن شکل و خنثی بودن از نظر شیمیایی، یک ماده صافی ایده آل است. فیلتر دیاتماتیت متشکل است از استوانه‌های متعددی که به طور عمودی از یک صفحه چند بخشی آویزان هستند. جنس این استوانه‌ها از مونل (آلیاژی از نیکل، مس، آهن و منگنز)، اکسید آلمونینیم و سایر مواد خنثی است که میان سوراخ‌های تنگ یک غربال، باقته شده اند و روی آن‌ها پوشش خاک سیلیسی فیلتر نگهداشته می‌شود. شکل شماره ۶ نمونه مقطع عمودی این نوع فیلتر را نشان می‌دهد. المنت‌هایی که در شکل دیده می‌شود با استفاده از یک ظرف مخصوص حاوی خاک سیلیسی پوشش داده شده‌اند آب

تنها در نقطه‌ای عملی است که هزینه‌های مربوط به پس‌شویی زیاد افزایش نیابد و تنها اپراتور استخر می‌تواند این نقطه را تعیین کند. مزایای استفاده از فیلترهای خاک سیلیسی برای استخرهای شنا مشهود است. این فیلترها به لحاظ بیشتر بودن شدت جریان مجاز و این واقعیت که مساحت فیلتر همان مساحت سطح المنت‌های عمودی است، به سطح نشیمن کمتری نیاز دارند. این در حالی است که فیلترهای ماسه‌ای به سطح نشیمن معادل سطحی که باشد جریان کمتر محاسبه می‌شود، نیازمندند. مضاراً حذف منعقد کننده‌ها و قلیاه‌ها از سیستم دیاتامیت، نیاز به کنترل شیمیایی و وسائل اضافی را کاهش داده و از مشکلات نگهداری سیستم خواهد کاست. راندمان فیلترهای ماسه‌ای و خاک سیلیسی تقریباً یکسان است اما در ظرفیت مساوی، هزینه اولیه فیلترهای خاک سیلیسی تقریباً $1/5$ برابر فیلترهای ماسه‌ای فشاری است. معدالک با توجه به هزینه‌های ساخت، عملیاتی و نگهداری، افزونی هزینه اولیه فیلتر خاک سیلیسی نسبت به نوع ماسه‌ای، خیلی زود جبران خواهد شد. پوسته (محفظه المنت‌ها) باید از فولاد کلاس A مناسب برای تحمل $PSI\ 150$ فشار آب ضمن کار سیستم و فشار آزمون $psi\ 225$ باشد این فشار معکوسی است که هنگام پس‌شویی فیلتر

جریان باز می‌ایستد، بخش عمدۀ لایه رسوبی فیلتر خواهد افتاد. این امر چنان‌چه استخر کار مداوم ۲۴ ساعته داشته باشد، مسئله‌ای ایجاد نمی‌کند اما اگر لازم باشد به طور پریودیک وقفه‌هایی در گردش آب ایجاد گردد، با ایجاد یک باقی پاس (مسیر میان‌بر) با نصب یک پمپ کوچک در سیستم، تداوم جریان آب در فیلتر حفظ شده و لذا لایه رسوبی المنت‌ها در جای خود خواهد ماند. پس‌شویی این نوع فیلتر نیازی به آب اضافی ندارد، تنها باید فشار را افزون نمود تا اجرام باقی مانده بر روی غربال المنت‌ها، جدا شوند. این فشار اضافی با تعییه یک شیر سریع‌بند در خط پس‌شویی و استفاده از ضربه قوچ حاصله از باز و بسته کردن این شیر تأمین خواهد شد. ضمن پس‌شویی ماده صافی از روی المنت‌ها شسته می‌شود و لذا باید جایگزین گردد. جریان آب پس‌شو باید در یک چاهک باز تخلیه گردیده و از آنجا تحت نیروی نقل یا توسط یک پمپ به یک مجرای فاضلاب ریخته شود. چنان‌چه باقی ماندن آب حاصل از پس‌شویی در داخل چاهک مجاز باشد، خاک سیلیسی موجود در آن تهشین می‌گردد و می‌توان آن را جمع‌آوری کرده و مجددًا داخل تغذیه کننده ریخت و مورد استفاده قرار داد. اما با این کار طول سیکل تصفیه کاهش می‌باید، لذا بازیابی خاک سیلیسی موجود در پساب حاصل از پس‌شویی، نه





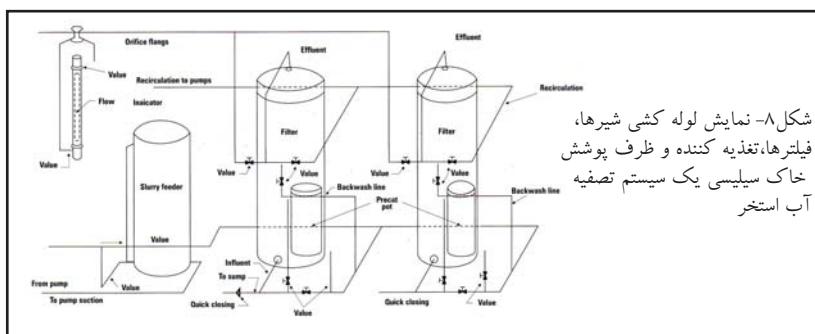
صورت زوج نصب شوند، مساحت هر فیلتر $52/5$ فوت مربع خواهد بود، با مراجعه به کاتالوگ های کارخانجات سازنده، معلوم می گردد که برای هر پوسته فیلتر به قطر 26 اینچ، ارتفاع $5/25$ فوت و حاوی 11 عدد المنت، مساحت نشیمن مورد نیاز $12/5$ * $4/5$ فوت مربع است. فضای باقی مانده نیز برای لوله کشی و ظرف مخصوص پوشش دهی خاک سیلیسی می باشد (شکل ۷ و ۸).

اگر سه دستگاه تصفیه به کار گرفته شود، مساحت هر فیلتر $42ft^2$ و برای هر پوسته فیلتر به قطر 68 اینچ و ارتفاع 5 فوت، مساحت نشیمن مورد نیاز $14/5$ * $3/5$ فوت مربع خواهد بود. به این ترتیب با دانستن اندازه تجهیزات و فضای مورد لزوم جهت نصب، عامل تعیین کننده در تصمیم گیری و گزینش سیستم تصفیه، ملاحظات اقتصادی است که تنها به نظر طراح یا کارفرما با توجه به موقعیت استخراج باشد دستگاه های تصفیه به

ایجاد می شود. به منظور جلوگیری از خوردگی پوسته می باید سطح داخلی آن با پلاستیک پلی وینیل پوشش داده شود. چنانچه احتمال واکنش الکترولیتی وجود داشته باشد، باید پوسته اتصال زمین شده و به جای یکی از المنت ها یک میله آند باید هر چند وقت یک بار مورد بررسی و بازبینی قرار گیرد چرا که اینک به جای پوسته، این المنت در معرض پوسته، باید هر زمان لازم باشد این میله را تعویض نمود. همان گونه که قبل اذکر شد، به ازاء شدت جریان 250gpm بر دقيقه، مساحت مورد نیاز برای فیلتر برابر خواهد بود با:

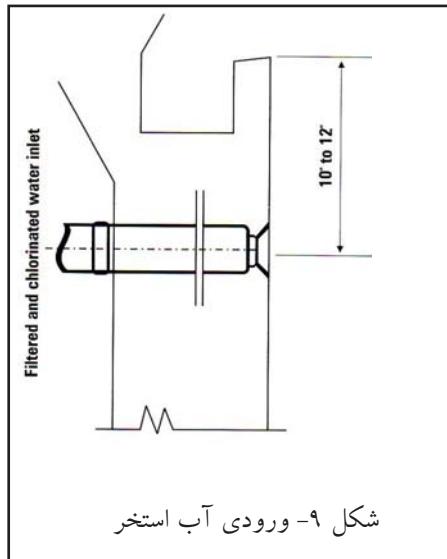
$$250\text{gpm}/(2\text{ft}^2) = 125\text{ft}^2$$

شدت جریان $2\text{gpm}/\text{ft}^2$ از این رو مورد استفاده قرار گرفت که جریانی با این شدت، طول سیکل تصفیه را در مقایسه با شدت جریان حدود 3 تا 4 برابر افزایش می دهد و همچنین اقتصادی تر است. چنانچه قرار باشد دستگاه های تصفیه به



شکل ۸- نمایش لوله کشی شیرها، فیلترها، تغذیه کننده و ظرف پوشش خاک سیلیسی یک سیستم تصفیه آب استخراج

استخر، استفاده از خروجی‌های تخلیه آب به عنوان ورودی و آبروهای تخلیه کفاب به عنوان خروجی است. نتیجه این امر، ایجاد یک جریان شعاعی از کف استخر به سمت بالا و کفابوها و تسهیل و تسريع خروج مواد شناور در آب است. این روش دوم از نظر تئوریک صحیح است اما مشکلات بزرگی را در طراحی ایجاد می‌کند. در چنین سیستمی لازم است که از یک سریز اضافی در بالای خط کفابو استفاده نمود که قادر به سرریز آب استخر به مجرای فاضلاب در طول زمان پیکار استحمامی، باشد. اما زمانی که پیکار استحمامی فرونشست، سطح آب استخر پایین می‌آید و چنانچه به زیر خط کفابرو برسد، گردش آب استخر متوقف خواهد شد. شدت جریان از هر ورودی باید بر اساس میزان آب مورد نیاز برای گردش در هر منطقه استخر تعیین گردد. به عنوان مثال، چنانچه بخشی از استخر برای شیرجه مورد استفاده قرار می‌گیرد و در همان زمان بخش دیگری به تمرين شناگران مبتدی اختصاص دارد، به راحتی می‌توان دریافت که تعداد شناگران در بخش تمرين مبتدی‌ها بیشتر از بخش دیگر است و از این رو آب در این قسمت سریع تر آلوده می‌شود و باید زودتر تعویض گردد، این مستلزم جریان یافتن مقدار بیشتری آب از ورودی‌های این بخش از استخر است.



شکل ۹- ورودی آب استخر

ورودی‌ها

هدف ورودی‌ها:

هدف ورودی‌ها توزیع آب در استخر است. به گونه‌ای که یک لایه رسوبی از کلر در سراسر بدنه استخر باقی بماند. این ورودی‌ها باید روی چهار وجه استخر به فواصل ۲۰ تا ۳۰ فوت، تعییه گردند(شکل ۹). در تعیین محل این ورودی‌ها باید دقت نمود که در گوشه‌های استخر مناطق مرده ایجاد نگردد(منظور مناطقی هستند که تحت پوشش آب ورودی قرار نمی‌گیرند). می‌توان ورودی‌ها را در نزدیکی گوشه‌های استخر و به گونه‌ای تعییه نمود که بطور مماس بر دیواره مجاور جریان یافته و یک گردش مارپیچی حاصل آید تا تخلیط آب ورودی با آب موجود سریع تر صورت گیرد. شیوه دیگر برای توزیع مؤثر و مطمئن آب تصفیه شده در

طراحی تأسیسات استخراج

Relative Pipe Capacity for Inlets

Pipe Size In. Dia.	Galv. C=100	Brest C=130	B Tube	K Tube
1 1/4"	13	16	21	12
1 1/2"	19	24	33	19
2"	35	48	59	42
2 1/2"	61	81	103	75
3"	100	136	173	121
4"	220	278	338	258
5"	400	520	598	460
6"	625	870	935	720

Based on Hazen and Williams formula with of 50 ft has of head per 1000 ft of pipe.

جدول ۴- ظرفیت نسبی لوله ها برای ورودی ها

به طور کلی سطح آزاد در صفحه ورودی باید حداقل معادل سطح مقطع لوله رفت آب به ورودی باشد. جهت حصول اطمینان از جریان مطلوب آب در هر بخش استخراج، باید روی هر ورودی شیرهایی نصب نمود، برای این کار می‌توان از ورودی قابل تنظیم به جای شیر استفاده نمود. قطر لوله در سیستم لوله‌کشی که آب را به ورودی‌ها می‌رساند، بر مبنای دبی آب در هر لوله و نرخ افت فشاری معادل ۵۰ فوت بر ۱۰۰۰ فوت طول لوله تعیین می‌گردد، زیرا فواصل بین ورودی‌ها نسبتاً کم و افت فشارها متعادلند. عموماً شدت جریان آب از هر ورودی ۱۵gpm در نظر گرفته می‌شود، لذا برای استخراج که شدت جریان آب در آن ۲۵.۰gpm باشد، تقریباً تعداد ۱۷ ورودی مورد نیاز خواهد بود. قطر لوله‌های بین ورودی‌ها باید بر مبنای ظرفیت‌های مندرج در جدول ۴ تعیین گردد. هر یک از انواع مختلف لوله‌(گالوانیزه، برنجی، مسی) را می‌توان برای لوله‌کشی بین ورودی‌ها مورد استفاده قرار داد. اما لوله آهنه گالوانیزه از مطلوبیت کمتری برخوردار است. در چنین کاربردهایی، لوله آهنه گالوانیزه در مدت کوتاهی زنگ می‌زند و ممکن است زنگ آهن در ورودی‌ها ظاهر گشته و در نتیجه لازم باشد که استخراج در فواصل کوتاه‌تری تمیز گردد. چنانچه لوله‌کشی از زیر سطح زمین انجام گیرد و لوله‌ها با زمین در تماس باشند، باید روی لوله‌ها با پوششی از قیر به خوبی عایقکاری شود. هزینه اولیه این کار در مقایسه با هزینه حفاری زمین و جایگزینی لوله‌های کهنه، بسیار کمتر است.

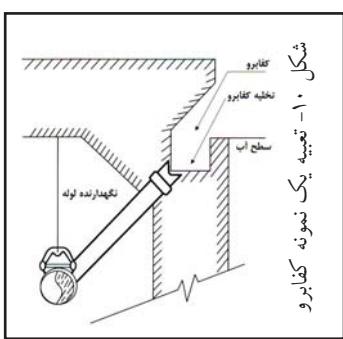
Outlet Pipe Capacities

Pipe Size Inches	Gallons per Minute
4	150
5	260
6	420
8	900
10	1590
12	2500

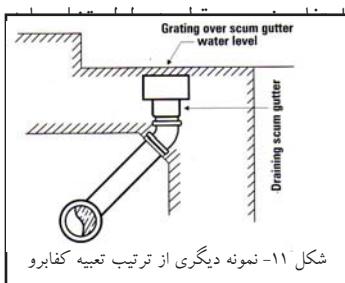
Based on Hazen and Williams formula with C = 100, and loss of 25 ft head per 1000 ft of pipe.

جدول ۵- ظرفیت های لوله خروجی

استخر باید به یک خروجی با اندازه مناسب در گودترین نقطه استخر مجهر گردد تا امکان گردش مداوم و تخلیه آب استخر ظرف مدت نسبتاً کوتاه ۴ تا ۸ ساعت فراهم شود. با افزایش سطح سرپوش مشبک دهانه خروجی به اندازه حداقل چهار برابر سطح مقطع لوله برگشت، باید جریان‌های مکشی و افت فشارها را کاهش داد. سرپوش مشبک باید آنچنان محکم در جایش مستقر گردد که توسط شناگران جایجا نشود و ابعادش به اندازه‌ای باشد که بدن شناگران نتواند همه آن را پوشاند. جدول ۵ ظرفیت نسبی حمل آب را برای قطره‌های مختلف لوله خروجی ارائه می‌دهد. این جدول براساس شرایط متوسط تدوین گردیده است، زیرا جریان واقعی بر حسب عمق استخر و نوع سرپوش مشبک خروجی تغییر می‌کند.



است تحقیق شود که گردش دادن آب مذکور در سیرکولاسیون آب استخر اقتصادی‌تر باشد. با شیرگزاری صحیح خط کفابرو، هر یک از روش‌های ذکر شده را می‌توان معمول داشت، اما اتصال مستقیم به شبکه فاضلاب نمی‌باید صورت گیرد. در لوله کشی برای این خروجی‌ها می‌توان از لوله‌های گالوانیزه



شکل ۱۱- نمونه دیگری از ترتیب تعییه کفابرو

شکل‌های ۱۰ و ۱۱ بهترین نمونه طبیعی کفابروها را نشان می‌دهند. اما بیشتر مقررات، نصب آن‌ها الزامی نمی‌شمارند. کفابروها باید دور تا دور استخر تعییه شده و شکل اندازه آن‌ها چنان باشد که شناگران زمانی که از آن‌ها به عنوان دستگیره استفاده می‌کنند نتوانند پایا بازوی خود را در آن‌ها داخل کنند. کفابروها همچنین باید بتواند اجرام شناور در آب استخر را که به آن وارد می‌شوند، نگه داشته و از برگشت آن‌ها به داخل استخر در اثر موج ناگهانی آب ورودی، جلوگیری نمایند. خروجی‌های کفابرو به فواصل ۱۰ تا ۱۵ فوت در داخل کفابرو دور تا دور محیط استخر تعییه می‌گردند. کفابروها باید به سمت این خروجی‌ها شبکه‌بندی شوند. آب سرریز استخر که حاوی اجرام شناور و چربی بدن شناگران است، مستقیماً از طریق این خروجی‌ها به لوله کشی فاضلاب می‌ریزد. از آن‌جا که سیستم لوله کشی فاضلاب معمولاً به شبکه فاضلاب شهری متصل می‌گردد، آب جبرانی قبل از ورود به مخزن مکش باید سختی‌گیری شده باشد. ممکن

کلر زنی

نه تنها لازم است که آب استخر همچون آب آشامیدنی تصفیه گردد، بلکه ضروری است که بهمنظور مقابله با آلوگی های فردی شناگران، مقداری از ماده ضدغونی کننده در داخل استخر به صورت معلق باقی بماند. جهت ابقاء این باقیمانده، استفاده از ضدغونی کننده هایی همچون کلر یا برم مرجح است. چنانچه لامپ های ماوراء بخش درست نصب، شوند می توان از آنها یا از ازن تزریقی به آب، جهت ضدغونی استفاده نمود. این روش ها باقیمانده ای در داخل استخر بر جای نمی گذارند. روش های ضدغونی کردن: ۱- کلرزنی ۲- هیپوکلریت زن ها ۳- کلر مایع ۴- کلر-آمونیاک ۵- بروم ۶- ازن ۷- پرتو ماوراء بخش

۱ - کلرزنی:

ثابت شده است که کلر مطلوب ترین ماده ضدغونی کننده آب استخر است. این ماده کیفیتی دارد که برای ضدغونی ایده اال است. کلر به باکتری های موجود در آب استخر حمله نموده آنها را نابود می کند و قادر است باقیمانده معلق لازم جهت ابقاء مقابله با آلوگی های فردی شناگران را در داخل استخر ایجاد نماید. میزان این باقیمانده باید بین 0.05 ppm تا 0.03 ppm بوده و از این حدود تجاوز نکند. افزایش بیش از حد باقیمانده معلق کلر موجب افزونی خاصیت اسیدی آب گردیده PH آن را پایین می آورد و باعث تحریک اعضاء مخاطی بدن می شود، مگر این که PH آب کنترل گردد. مقدار کلر مورد نیاز برای ابقاء باقیمانده معلق مطلوب در داخل استخر بستگی به مقدار کلر لازم برای ضدغونی کردن آب جبرانی و آب استخر و موقعیت استخر دارد (استخر سرپوشیده با روباز). در زمان پیک بار استحمامی در استخر، مقدار مصرف کلر بیش از بار استحمامی متوسط است چرا که میزان باکتری ها و مواد ارگانیک ورودی به آب، بیشتر است. چنانچه استخر در فضای باز باشد، تجربه نشان داده است که تابش نیر و مند انوار خورشید موجب هدر رفتن سریع کلر باقیمانده شده و استفاده از یک دستگاه کلرزنی با ظرفیت بزرگ تر را ایجاب می نماید. دستگاه های کلرزنی عموماً باید در استخر های سرپوشیده برای دماز حداکثر 2 ppm و در استخر های روباز برای دماز حداکثر 4 ppm ظرفیت داشته باشد. کلرزنی معمولاً با استفاده از کلرین های گازی یا هیپوکلریت ها صورت می گیرد. گرچه استعمال مستقیم گازی یا هیپوکلریت ضدغونی مورد لزوم را انجام می دهد، اما روش مرجح این است که ابتدا کلر را در مقداری آب حل نموده و پس محلول غلظت را به جریان آب استخر وارد نمود. این کار امکان توزیع یکنواخت کلر را در آب استخر، از طریق ورودی ها فراهم می آورد. لوله ای که برای انتقال محلول کلر مورد استفاده قرار می گیرد می تواند یک شلنگ لاستیکی که به خوبی تقویت شده و یا لوله ای از جنس پلی وینیل کلراید باشد. به لحاظ این که کلر به عنوان بک ماده ضدغونی کننده امتحان خود را پس داده و مورد قبول قرار گرفته است. کارخانجات سازنده روش های اتوماتیکی را برای وارد کردن دماز مورد نیاز جهت ابقاء میزان دقیق باقیمانده کلر در آب استخر، ابداع کرده اند.

۲ - هیپوکلریت زن‌ها:

دستگاه‌های هیپوکلریت‌زنی عموماً یک نوع پمپ دیافراگمی یا پیستونی کوچک می‌باشند که به راحتی نگهداری و به سادگی تنظیم می‌شوند. مقدار محلول را می‌توان با جابجایی دیافراگم یا پیستون تنظیم نموده و بدین ترتیب دزاز دقیق را به داخل آب استخر تزریق کرد. محلول هیپوکلریت را می‌توان در استخرهایی که روزانه به یک پاوند کلر نیاز دارند، به گونه‌ای اقتصادی مورد استفاده قرار داد. گرچه از دستگاه‌های هیپوکلریت‌زنی برای ظرفیت‌های بیشتر نیز می‌توان استفاده کرد، اما معمولاً توصیه می‌گردد که برای ظرفیت‌های زیاد از گاز کلرزن‌ها استفاده شود. بیشتر محلول‌های مورد استفاده در چنین تأسیساتی تقریباً یک درصد هستند، بنابراین با حصول دزاز بهتر می‌توان به راحتی درصد مذکور را افزایش داد. این دستگاه‌ها را می‌توان در هر جایی نصب کرده و به سایر تجهیزات مرتبط نمود، اما در مورد فاصله افقی بین آن‌ها باید دقت نمود چرا که هر چه این فاصله بیشتر باشد افت فشار افزون تر خواهد شد.

۳ - کلمایع:

چنانچه گاز کلر در داخل سیلندرهای آهنی سنگین تحت فشار قرار گیرد تبدیل به مایع می‌شود و با آزاد شدن فشار مجدداً به گاز تبدیل می‌شود. معلوم شده است که برای استخرهایی که به بیش از یک پاوند در روز کلر نیاز دارند، این سیلندرها اقتصادی‌ترین شیوه تهییه کلر می‌باشند. اما با وجودی که خود سیلندرها هیچ خطری ندارند، نمی‌توان از خطرات کلر در حالت گازی چشم پوشید. مطابق قوانین، لازم است در جایی که قرار است از سیلندرهای کلر استفاده شود، یک اتاق مجزای کاملاً گازبندی شده برای تجهیزات کلرزنی پیش‌بینی شود. این اتاق باید به نحو مناسبی تهويه شود تا گاز کلر نشست کرده در اثر شکستن سیلندر و یا انفجار، به خارج دفع گردد. همچنین باید در جایی بیرون از این اتاق، ماسک‌های گاز در دسترس باشند. مضاراً جهت کاستن از خطرات احتمالی، باید در این اتاق از کلیدهای برق و لامپ‌های ضد انفجار استفاده نمود. به لحاظ بالا بودن قابلیت انحلال کلر در آب، اغلب توصیه می‌شود که بر فراز سیلندرها یک آپیاش اضطراری نصب گردد. این آپیاش باید دارای شیری در بیرون اتاق مذکور باشد تا در زمان نشست گاز کلر بتوان با بارش آب، گاز را جذب و به سیستم فاضلاب دفع نمود.

۳ - کلر-آمونیاک:

به لحاظ شرایط متغیر عملیاتی، ممکن است استفاده تنها از کلر برای ابقاء میزان مطلوب باقیمانده در داخل استخر، کافی نباشد. به عنوان مثال، یک نوسان سریع در باراستحمامی استخر نگهداری یک میزان مطلوب باقیمانده کلر در داخل آب را دشوار می‌سازد. از طرفی چنانچه باقیمانده کلر از میزان $6/0 \text{ ppm}$ نیز با هجوم ناگهانی شناگران به داخل آب، سریعاً زایل می‌شود. جهت ثبت میزان باقیمانده کلر تحت بار استحمامی متغیر، افزودن محلول آمونیاک به آب قبل از اضافه نمودن کلر، ممکن است نتیجه مطلوبی داشته باشد. از ترکیب یون کلر-آمونیاک، یون کلرامین تشکیل می‌شود که یک ضد عفونی کننده مؤثر بوده و از پایداری بیشتری برخوردار است. آمونیاک‌زنی و آزمایش مربوطه به همان شیوه کلرزنی صورت می‌گیرد، اما در آزمایش میزان باقیمانده مطلوب، باید دقت نمود. آمونیاک زیاده از حد، می‌تواند در اثر کنش‌های بیولوژیک، با اکسیژن ترکیب شده و به نیترات بدل شود که به طور جدی صحت آزمایش اور توپولیدین را تحت تأثیر قرار می‌دهد. کلر و کلرامین همچنین موجب فساد و تجزیه جلبک‌ها می‌شوند و از این رو شمار دفعات تمیز کردن ضروری کف استخر از جلبک‌ها را کاهش می‌دهند. حال باید به عنوان مثال، مقدار کلر مورد نیاز برای استخراجی با گنجایش $120\,375 \text{ گالن}$ و سه بار گردش کامل آب در شباهروز را تعیین نماییم.

$$\frac{\text{وزن کل آب در گردش در طول یک روز خواهد شد:}}{\text{پاوند}} = \frac{120\,375}{\text{پاوند}} * \frac{\text{دفعه بر گشت}}{\text{گالن}} * \frac{8/3}{\text{شبانه روز}} * \frac{\text{دفعه بر گشت}}{\text{گالن}}$$

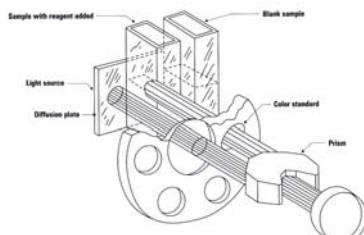
چنانچه به $0/3 \text{ ppm}$ کلر باقیمانده در آب نیاز داشته باشیم (از $4/0$ استفاده می‌کنیم):

$$\frac{\text{پاوند کلر در شباهروز}}{\text{پاوند آب}} = \frac{299\,7338}{299\,7338} * \frac{0/4}{\text{پاوند کلر}} * \frac{1/20}{\text{میلیون پاوند آب}} * \frac{\text{شبانه روز}}{\text{پاوند آب}}$$

۴ - آزمایشات:

آب استخر باید جهت تعیین میزان کلر باقیمانده، از طریق آزمایش اور توپولیدین و به منظور بررسی تغییرات مقدار کلر باقیمانده توسط یک دستگاه سنجش که مقدار کلر باقیمانده را با مقادیر استاندارد مقایسه می‌کند، مرتبأ تحت آزمایش قرار گیرد. (شکل ۱۲ را ملاحظه کنید). آزمایشی که برای تعیین میزان کلر، کلرامین و باریم باقیمانده در آب صورت می‌گیرد، یک آزمایش کلرومتریک استاندارد با استفاده از اور توپولیدین است. برای نیترات‌ها و همچنین عناصر ترکیبی که ممکن است در آب استخراجی موجود باشند نیز باید حدود مجازی را منظور نمود.

شکل ۱۲ - وسایل تعیین کلر باقی مانده



سایر روش‌های ضد عفوونی:

روش‌های ضد عفوونی زیر معمولاً قابل قبول می‌باشند اما نگهداری و یا کنترل یک باقیمانده از آنها در داخل آب، مشکلاتی به همراه دارد.

۵- بروم:

این ماده به عنوان ضد عفوونی کننده با موقیت مورد استفاده قرار گرفته و دارای همان کیفیت کلر است. اما به ازاء یک باقیمانده معین، مقدار وزنی مورد مصرف آن حدوداً دو برابر کلر در شرایط مشابه است. بروم، حتی به صورت مایع، از خاصیت خورنده‌گی بالایی برخوردار بوده و گازهای سنگینی آزاد می‌کند که کنترل آن را دشوار می‌سازد. برومزنی از طریق تزریق محلول به خط گردش آب و به صورت جوشان در آب استخراج، انجام می‌گیرد. با توجه به این واقعیت که در بسیاری از استخراجها از بروم استفاده نمی‌شود، کارخانجات سازنده هیچ نوع دستگاه برومزنی اتوماتیک را نمی‌سازند. این امر ایجاب می‌کند که جهت تهیه محلول بروم برای تزریق به خط گردش آب از وسائل موقتی استفاده شود.

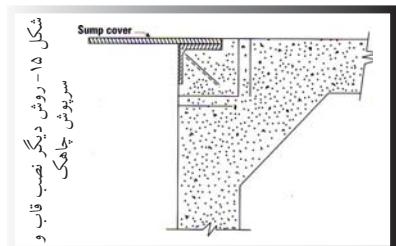
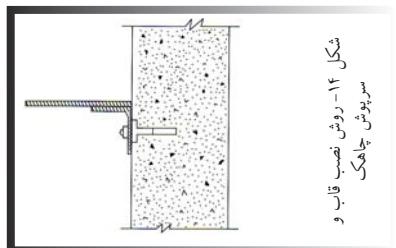
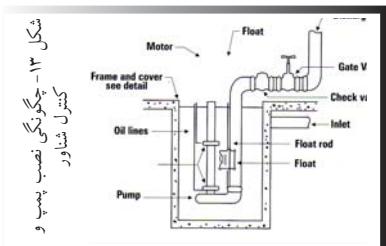
۶- ازن:

ازن برای این که مؤثر باشد باید به نحو صحیحی مورد استفاده قرار گیرد و جهت حصول یک تصفیه کامل آب، باید به مقدار کافی مصرف شود. یک مولکول ازن به جای دو اتم، از سه اتم اکسیژن تشکیل یافته که این سبب ناپایداری شدید آن می‌باشد. این مولکول از طریق اکسید کردن باکتری‌ها به سمت ثبات میل می‌کند. اگر اکسیژن در داخل یک ظرف مخصوص مولد حرارت و در معرض هوای آزاد تحت شارژ الکترونیکی قرار گیرد، ازن ناپایدار حاصل می‌شود. هوای آزاد ابتدا باید از پخار آب عاری گردد چرا که بخار آب با نیتروژن ضمن شارژ الکترونیکی واکنش شیمیایی صورت داده و تولید اسید می‌نمایند. پس از تهیه ازن، آن را به صورت محلول در آورده و داخل آب استخراج تزریق می‌کنند. ازن به دلیل ناپایداری زیاد، یک میکروب کش بسیار مؤثر بوده و نگهداری یک باقیمانده ثابت از آن در داخل آب استخراج، به هر شکل غیر ممکن است. ازن هیچ بوی بدی نداشته و تحریک کننده‌گی آن نیز حداقل است.

۷- پرتو ماوراء بنفس:

استفاده از پرتو ماوراء بنفس به عنوان ضد عفوونی کننده، مستلزم ساخت یک اتاقک مخصوص است که آب تصفیه شده از آن جا به داخل استخراج وارد شود. این اتاقک در مسیر لامپ‌های ماوراء بنفس که پرتوهای مورد نیاز برای ضد عفوونی را ساطع می‌کنند، قرار دارد. خواص ضد عفوونی کننده این پرتو در آب باقی نمی‌ماند و از این‌رو تأثیر آن محدود به اتاقک مذکور است. چنانچه آب گل آلود باشد، از شدت تأثیر پرتو ماوراء بنفس کاسته شده و لذا خاصیت ضد عفوونی کننده‌گی آن کاهش می‌یابد. لامپ‌های ماوراء بنفس گران بوده و به مراقبت زیادی نیاز دارند بدون این که نسبت به کار و هزینه مصروفه، باقیمانده‌ای در آب بر جای گذارند.

پمپ‌ها باید به صورت زوج نصب شوند
چرا که در صورت خرابی پمپ، فاضلاب از حوضچه سرریز نموده و صدمه دیدن سایر تجهیزات را موجب می‌گردد.
جنس پمپ بستگی به محل نصب آن و مقتضیات اقتصادی دارد. به لحاظ این که آب حاصل از پس‌شویی حاوی سنگریزه و سایر اجرام خورنده است، اولین توجه به یاتاقان‌های پمپ معطوف می‌گردد.
این یاتاقان‌ها باید یا خیلی نرم و یا خیلی سخت باشند، اما این، قیمت پمپ را افزایش می‌دهد، لذا در بیشتر موارد نصب یک پمپ برنزی استاندارد با یاتاقان‌های



سایر ملاحظات:

عرصه‌های قدمزنی و گردش:

عرصه‌های قدمزنی و گردش در کناره استخر باید به سمت استخر شیب‌بندی شود.
بعضی از مقررات، ساخت لبه‌ای به بلندی ۲ اینچ را از بین استخر و عرصه قدمزنی توصیه می‌نمایند، اما به لحاظ خطر لغزشی که این لبه برای شناگران ایجاد می‌کند، برای استخرهای سرپوشیده نباید توصیه شود. در استخر روباز، این لبه بلند شستشوی بهتر عرصه قدمزنی را ممکن می‌سازد و چنانچه ساخته شود باید بلندی آن بیش از ۲ اینچ و پهنایش حداقل یک فوت باشد. به

عبارت دیگر، یک عرصه پله‌ای گرداگرد استخر ایجاد می‌شود. عرصه قدمزنی باید با کاشی غیر لغزنده یا بتن ساخته شود و نباید پهنایش از ۴ فوت کمتر باشد، گرچه پهنای ۸ تا ۱۰ فوت مرجح است. روی عرصه باید آبرو‌هایی برای دفع آب جاری بر سطح، تعییه گرددن. مطلوب این است که برای هر ۱۰۰ فوت مربع از مساحت کف، یک آبرو منظور گردد. این آبروها را می‌توان به سیستم لوله‌کشی کفابرو یا مستقیماً به شبکه فاضلاب یا سیستم لوله‌کشی کفابرو یا مستقیماً به شبکه فاضلاب یا سیستم لوله‌کشی فاضلاب ساختمان متصل نمود.

چاهک‌های فاضلاب:

برای استخرهایی که در زیر زمین بنا می‌شوند، جهت ممانعت از ایجاد فشار معکوس در فیلتر به هنگام پس‌شویی، بهتر است که یک پمپ چاهکی در یک حوضچه نصب گردد به طوری که موتور آن بالای حوضچه قرار گیرد. این

پمپی با ظرفیت بزرگ‌تر اختیار نمود. در این صورت می‌توان اندازه حوضچه را تا حدود معقولی کاهش داد.

حال فرض کنید که یک زوج فیلتر مطابق گزینش (ما) مساحت هر فیلتر $2/5 \text{ عفو} \times 2/5 \text{ عفو}$ (مربع) قرار است مورد استفاده واقع شده و در هر زمان یکی از فیلترها مورد پس‌شویی قرار گیرد. بنابراین حجم آب پس‌شو برابر خواهد بود با:

$$10 \text{ gpm} = 625 \text{ gpm}$$

چنان‌چه حوضچه در ابعاد $4\text{ft} \times 5\text{ft} \times 4\text{ft}$ ادرز زیر کف و روودی ساخته شود، ظرفیت آن برابر خواهد بود:

$$5/4 \text{ ft} \times 4\text{ft} \times 3\text{ft} \times 7/5 \text{ gal} = 540 \text{ gal}$$

بنابراین، چنانچه از پمپی استفاده کنیم که ظرفیتش بزرگ‌تر از مابهای التفاوت حجم آب پس‌شو و ظرفیت حوضچه باشد، برای ما کافی است، لذا یک زوج پمپ با ظرفیت 100 gpm انتخاب می‌نماییم. چنانچه قرار باشد دیاتمایت از آب پس‌شو بازیابی شود، باید اتاقک جداگانده پیش‌بینی نمود. این کار را می‌توان با قراردادن یک حائل در عرض حوضچه، میان آبی که به حوضچه می‌ریزد و خط مکش پمپ، انجام داد.

استاندارد و تعویض هرازگاه آن‌ها، اقتصادی‌تر است. شکل ۲ چگونگی نصب یک پمپ و سوئیچ شناور و شکل‌های ۱۵ و ۱۶ روش‌های نصب قاب و سرپوش چاهک را نشان می‌دهند. پمپ چاهکی نشان داده شده از نوع شناور می‌باشد که توسط یک کوپلینگ قابل انعطاف مستقیماً به موتور متصل گردیده است. یک یاتاقان کف گرد ساچمه بشکه‌ای که به طور خودکار خط استقرارش را تنظیم می‌کند، باید روی سرپوش چاهک قرار داده شود تا وزن شفت و پروانه پمپ به آن اعمال گردد. در خط دهش پمپ‌ها باید شیر یک طرفه و شیرکشویی نصب نمود. اندازه پمپ از روی اندازه حوضچه‌ای که قرار است آب از آنجا پمپاژ شود، تعیین می‌گردد. چنان‌چه حوضچه آن‌قدر بزرگ باشد که تمام آب پس‌شویی را در فاصله دفعات پس‌شویی در خود جای دهد، می‌توان پمپی با ظرفیت کم انتخاب کرد تا حوضچه را قبل از پس‌شویی بعدی تخلیه نماید. ولی معمولاً آب از مناطق دیگری نیز به داخل حوضچه می‌ریزد و بدین لحاظ حجم آب زیاد بوده و ناچاراً باید

کنترل رطوبت در فضای استخر سرپوشیده

در فضاهای سرپوشیده، گرم کردن آب استخر می‌تواند موجب تبخیر 100 گالن آب یا بیشتر در روز و اضافه شدن آن به هوای درون سالن شود. بدین دلیل برای حصول اطمینان از دوام طولانی اجزاء سالن و تجهیزات نصب شده در آن، اقتصادی بودن عملکرد و نیز نگهداری راحت تأسیسات، باید در اولین مراحل طراحی سالن و تأسیسات آن پیش‌بینی‌های لازم جهت کنترل رطوبت صورت گیرند.

تعیین میزان تبخیر

رطوبت است و باید از طرح حذف شود. اگر تعییه نورگیر سقفی اجتناب ناپذیر باشد، باید لاقل دو بار لعب اکریلیت شده و دور تا دور آن از داخل، ناوادان جهت تخلیه رطوبت پیش‌بینی شود.

عرصه قدم‌زنی اطراف استخر هرگز نباید با فرش و کف پوش‌های نفوذپذیر مفروش شود. اگر این عرصه مرطوب باشد، رطوبت بیشتری به هوا اضافه می‌شود (اضافه بر تبخیر سطحی آب استخر)، و این محیط بسیار مناسبی را برای رشد کپک‌ها فراهم می‌آورد.

نسبی ۶۰٪ در زمان کار استخر مطابق شرایط طرح، باید از یک سیستم کنترل رطوبت که برای بار تبخیری (Lb/hr ۳۲) (پاوند بر ساعت) طراحی شده است، استفاده شود. اما طراح باید به خاطر داشته باشد که این شرایط طرح ممکن است در این موارد کاربرد نداشته باشد؛ اگر عرصه اطراف استخر همیشه خیس باشد؛ اگر دمای هوا کاهش یابد؛ اگر دمای آب استخر افزایش یابد؛ اگر پاشش آب به اطراف استخر یا جریان هوا روی سطح آب، زیاد باشد.

نورگیر سقف یک تله طبیعی برای گرمای تلف شده و

در فرایند طراحی سالن استخر، برای در ک چگونگی تقطیر رطوبت و افزایش رطوبت فضا در اثر تبخیر، توجه به دینامیک تبخیر کمک مؤثری است.

عوامل اصلی در برآورده شدت تبخیر از واحد سطح آب استخر بدین قرارند:

- استفاده مورد نظر از استخر
- دمای مطلوب آب
- دمای مطلوب هوا

جدول ۶- شرایط طراحی برای استخر داخل سالن را برای استخرهای سرپوشیده و جدول ۷ چگونگی کاربرد آن را نشان می‌دهند. ملاحظه می‌شود که طبق جدول ۶، برای تأمین یک رطوبت

Type of installation	Pool water temperature, F	Indoor(DB) air temperature, F	RH percent	Dew point, F
Commercial/institutional	80	80	60	66
Residential	84	86	60	73
Therapeutic	92	86	60	73

جدول ۶- شرایط طراحی برای استخر داخل سالن

Pool water temperature	84 F
Natatorium air temperature	86 F (pool water +2 F)
Pool surface area	1500 sq ft
At-rest evaporation rate	0.021821 lb per hr per sq ft
Moderate activity evaporation rate	0.027276 lb per hr per sq ft
Total at-rest evaporation	32.7lb per hr
Total moderate activity evaporation	42.0 lb per hr
Daily moisture load to natatorium air	104 gal

جدول ۷- شدت تبخیر از سطح آب یک استخر بزرگ خانگی یا یک استخر کوچک عمومی

اصول توزیع هوا

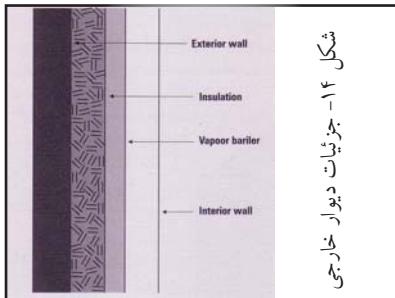
هنجگام طراحی سیستم‌های توزیع هوا در سالن سرپوشیده استخر، چهار عامل اساسی باید ملحوظ قرار گیرند:

- هوای گرم حاوی رطوبت، به نقاط بالاتری از فضای استخر متصل نموده شود.
- حرکت هوا روی سطح آب استخر، موجب افزایش تبخیر سطحی می‌شود.
- ارسال هوای خشک مؤثرترین روش است، البته اگر هوا اول از روی سطوح مستعد تقطیر عبور داده شود.
- منفی بودن اختلاف فشار هوای داخل سالن و فضاهای مجاور، انتقال رطوبت هوای سالن به مکان‌های دیگر را به حداقل می‌رساند.

ساختمان جدید

امر آویزها را از هوای سرد اتاق‌ک زیر شیروانی که ممکن است آن‌ها را تا زیر نقطه شبنم هوا سرد کرده و سبب تقطیر رطوبت هوا و چکیدن قطرات آب روی سر شناگران شود، محافظت می‌کند.

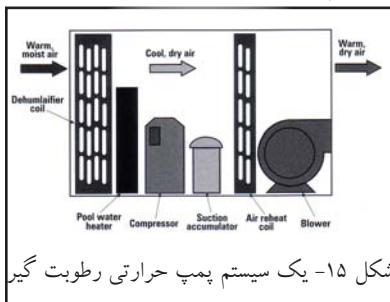
پنجره‌ها و درهای شیشه‌ای کشویی بزرگترین منابع اتلاف گرما با پایین‌ترین دمایها و پیشترین امکان تقطیر رطوبت می‌باشند. بنابراین باید آن‌ها را از انواعی انتخاب کرد که دارای مقاومت حرارتی زیاد بوده و قابشان به خوبی عایقکاری و درزبندی شده باشد. ماده درزبند قاب پنجره‌ها باید از یک نوع نفوذناپذیر، مانند پلی‌یورتان، انتخاب شود.



می‌توان به راحتی با جارو کردن هوای مرطوب از روی سطوح مستعد تقطیر توسط هوای خشک، عبور دادن حداکثر مقدار هوای مرطوب از روی رطوبت گیر، اصول چهارگانه مذکور را در عمل پیاده کرد. بلافاصله پشت نازک کاری داخلی در سمت گرم دیوار، باید از سد بخار استفاده کرد تا از نفوذ رطوبت به ماده عایق یا اجزاء ساختمان دیوار جلوگیری شود. وجود هر گونه نشستی در سد بخار، تبدیل به تله رطوبت می‌شود. بنابراین خیلی مهم است که تمام چیزهایی که به سد بخار متصل می‌گردند، مانند کلیدها و قاب در و پنجره پوشیده و درزبندی شوند. تیرهای دیوار می‌توانند بزرگترین هادی باشند که گرما را از سمت داخل دیوار تخلیه نموده و دمای آن را کاهش می‌دهند، البته اگر عایق فقط میان آن‌ها، و نه بالای آن‌ها، قرار گرفته باشد. عایق باید روی تمام اجزاء سازه‌ای سالن گسترش داشته باشد. آویزهای چراغ باید طوری باشند که آن‌ها را بتوان زیر عایق اتاق‌ک زیر شیروانی نصب کرد. این

نیاز به کنترل رطوبت

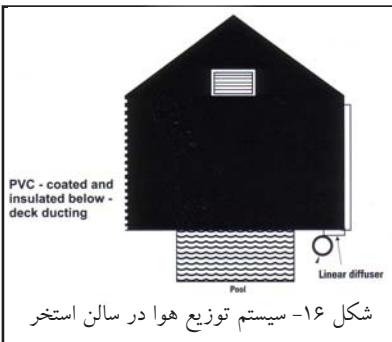
روی بدن شناگرانی می‌شود که تازه از آب خارج شده‌اند. رطوبت نسبی بالاتر از دامنه مذکور نیز می‌تواند موجب تقطیر خارج از کنترل، تخریب مرئی نازک کاری داخلی، تخریب نامرئی اجزاء سازه‌ای ساختمان، و رشد کپک‌های بدبو شود.



شکل ۱۵- یک سیستم پمپ حرارتی رطوبت گیر

اگر میزان رطوبت هوا کنترل نشود، نقطه شبنم به دمای هوای سالن نزدیک می‌گردد. هر روز ۱۰۰ گالن یا بیشتر، بخار آب روی سطوحی که سردتر از هوای مرطوب باشند تقطیر شده، سبب آسیب‌دیدگی دراز مدت ساختمان و فرآهم آمدن محیط مطلوب برای رشد انواع کپک خواهد شد. برای کنترل رطوبت سالن استخراج می‌توان از یک رطوبت‌گیر از نوع پمپ حرارتی که مخصوصاً برای این منظور طراحی شده است، استفاده کرد.(شکل ۱۵). دامنه رطوبت نسبی توصیه شده برای هوای سالن استخراج، ۵۰٪ تا ۶۰٪ است، با نقطه شبنمی که به اندازه کافی از دمای محیط پایین‌تر باشد. رطوبت نسبی کمتر از ۵۰٪ تا ۶۰٪ مطلوب نیست چرا که موجب تأثیر سرمایش تبخیری

طراحی داخلی



شکل ۱۶- سیستم توزیع هوا در سالن استخراج

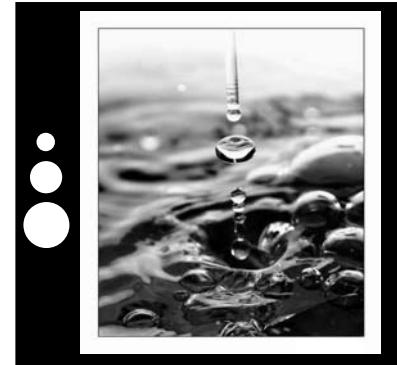
آن به بیرون باید از بالاترین نقطه ممکن صورت گیرد تا هوای هیچ قسمی ساکن نماند و از تقطیر رطوبت ناشی از سکون هوا جلوگیری شود. مؤثرترین شیوه، منظور کردن یک دریچه بازگشت در بالاترین نقطه ممکن‌ه در سالن است. (شکل ۱۶). هوا باید از

وقتی سطح رطوبت و نقطه شبنم مناسب هوای سالن در طرح منظور شد، مهمترین موضوعی که در مورد دیوارها، سقف و سایر سطوح خارجی باید مورد توجه قرار گیرد، ضد بخار آردن آن‌ها با استفاده از یک عایق با چنان مقاومتی است که مانع رسیدن دمای سطوح داخلی به نقطه شبنم شود. مادامی که دمای این سطوح بالاتر از نقطه شبنم نگه داشته شود، تقطیر روی آن صورت نگرفته و صدمه‌ای به سازه وارد نمی‌شود. برای این که کوران هوا باعث ناراحتی شناگران نشود تعداد دفعات تعویض هوا نباید از ۴ تا ۶ بار در ساعت بیشتر باشد، مگر اینکه گنجایش سالن برای تماشاچی زیاد باشد که در این صورت جهت آسایش تماشاچیان می‌توان ۸ تا ۸ بار در ساعت تعویض هوا منظور نمود. بازگشت هوا سالن یا انتقال

سرد ساکن در پایین این پنجره‌ها و دیوارها جلوگیری شود.

بدون وزش این هوا به سمت بالا، لایه‌ای از هوای سرد روی سطح داخلی شیشه و بعد روی کف استخر تشکیل می‌شود که موجب آزار شناگران می‌گردد. کانال‌های توزیع هوا که در زیر عرصه قدمزنی قرار می‌گیرند باید به خوبی درزبندی شده و با پلی‌وینل پوشیده و عایق‌کاری شوند.

این کانال‌ها باید دارای شبیب به سمت محلی مناسب باشند تا آبی را که ممکن است از طریق دریچه‌ها وارد کanal شود، بتوان تخلیه کرد. چنانچه عرصه قدمزنی، کف‌شوی مناسب نداشته باشد، ممکن است استفاده از یک پمپ خودکار برای تخلیه آب از درون سیستم کanal، لازم آید. کانال‌های برگشت می‌توانند از جنس آلومینیوم، فایبر‌گلاس یا ورق فولادی گالوانیزه باشند.



طریق دیفیوزرهای خطی که در گف سالن و روی عرصه قدمزنی تعییه شده‌اند به سالن ارسال شود.

وزش هوا از این دیفیوزرها باید به سمت بالا و به صورتی باشد که پنجره یا دیوار خارجی را به اصطلاح جارو کند تا از ایجاد فضاهای

چگونگی توزیع هوا در سالنهای موجود

دریچه‌های توزیع هوا است. باید از وزش مستقیم هوا به بالای پنجره‌ها یا درهای شیشه‌ای کشویی بلند اجتناب کرد، چه این امر سبب سرد شدن هوا و نزول آن به سمت کف سالن شده و کوران هوای سردی را در سطح استخر ایجاد می‌کند.

در نصب سیستم رطوبت‌گیری در سالن استخر موجود، مهمترین مسئله رساندن هوای گرم به دیوارها و پنجره‌های خارجی سرد، بدون جریان دادن هوا از روی سطح آب استخر است. برای این منظور گاهی می‌توان سیستم کanal را دور تا دور سالن در سطح کف نصب نمود که بدین ترتیب هوا از دریچه‌های تعییه شده روی این سیستم کanal، به سمت بالا وزش خواهد کرد. اگر چاره‌ای نباشد، می‌توان توزیع هوا را توسط سیستم کanal نصب شده در بالای سالن نیز انجام داد، البته به شرطی که از جریان دادن هوا از روی سطح آب استخر اجتناب شود. این امر مستلزم دقت زیاد در تعیین محل



مبانی طراحی استخرهای سرپوشیده

سطح سرد وقتی که هر سطحی تا زیر نقطه شبنم هوای مجاور خود سرد شود، رطوبت بر روی آن چگالیده می‌شود. مهمترین سطوح سردباقوه در استخرهای شمالی، عبارتند از: دیوارهای خارجی شمالی، پنجره‌ها، چهارچوبهای در و پنجره و نورگیرها.

پنجره‌های تک جداره، بدن‌های فلزی و پنجره‌ها و درها، و بسته‌های سقفی یک پل حرارتی بین هوای سرد خارج و هوای مرطوب داخل ایجاد می‌کنند. اکثر طراحان لزوم استفاده از شیشه‌های منعکس کننده گرمابای پنجره‌ها را تشخیص می‌دهند. بسته به دمای هوای خارج، دو جداره کردن پنجره‌ها ممکن است کفایت نکند. نکته حائز اهمیت این است که اکثر طراحان در مشخصات پنجره‌ها استفاده از عایق‌های حرارتی را برای چهارچوب پنجره‌ها قید نمی‌کنند. در موارد زیادی دیده شده که خود پنجره‌ها شفاف و عاری از رطوبت‌بند اما چهارچوب آن‌ها از رطوبت پوشیده شده است. اشتباہ رایج دیگر در طرح معماری این است که نگهدارنده‌های بالای درها و پنجره‌ها را از صفحات یا تیرهای فولادی انتخاب می‌کنند که بدون هیچ‌گونه عایق حرارتی به طور کامل از داخل دیوار عبور داده می‌شوند.

اکثر استخرهای سرپوشیده دارای حداقل یک درب خروجی به سمت بیرون هستند. این درها را باید با دقت انتخاب نمود، عایق‌های حرارتی برای در و چهارچوب آن ضروری بوده و پنجره آن باید دارای قاب دوجداره باشد. کف در گاه (آستانه در) و مکانیسم قفل در نیز

آب به کجا می‌رود؟

وقتی هوا تا زیر نقطه شبنم خود سرد شده، بخار آب موجود در هوا به فاز مایع تغییر شکل می‌دهد. چگالش وقتی صورت می‌گیرد که ملکولهای آب کتاب یکدیگر تجمع یافته و تشکیل قطراتی را می‌دهند که منجر به خروج رطوبت از هوا می‌شود. چگالش به چوب، کاغذ و سایر مواد آسیب می‌رساند و همچنین موجب تسربی زنگ زدگی در فولاد و ورآمدن رنگ می‌شود. در استخرهای داخلی کلرآمین‌ها (که محصول جانبی سیستم کنترل شیمیایی آب استخر هستند) با رطوبت موجود در هوا ترکیب شده و بر روی سطوح سرد چگالیده می‌شوند و محلولی غنی از کلرید را تشکیل می‌دهند که باعث خوردگی اکثر فلزات از جمله بعضی از انواع استنلس استیل می‌شود. اگر کنترل رطوبت طی طراحی و نظارت بر ساخت استخرهای سرپوشیده مورد بی توجهی قرار گیرد، مشکلات زیادی بروز خواهند کرد که مهمترین آنها بدین قرارند: وقوع چگالش گسترده و شدید، شکم دادن کاشی‌های سقفی، خیس شدن عایق کاری، رشد قارچ و کپک، خوردگی وسایل بهداشتی، شکستگی و ترک در مصالح ساختمان و در نهایت ریزش سازه.

سد بخار

جابجایی رطوبت توسط اختلاف در فشار بخار آب بین دو فضا تعیین می‌گردد. اگر بخشی از استخر سرپوشیده دارای دیوار، کف یا سقفی در مجاورت فضاهای داخلی ساختمان باشد، استفاده از سد رطوبت ضروری خواهد بود. به یاد داشته باشید که اختلاف در مقدار رطوبت بین دو فضا می‌تواند خیلی زیاد باشد و فقط به محیط خارج فکر نکنید؛ استخرهای سرپوشیده باید تا حد امکان در برابر بخار نفوذناپذیر ساخته شوند.

سدهای بخار باید فصل پشت سطح دیوار داخلی قرار گیرند که بدین ترتیب بخار و هوای مرطوب به جای این که به سمت حفرات دیواری سردهنگ حرکت کنند، در داخل فضا نگه داشته می‌شوند. کلیه درزها و شکافهای سد بخار باید درزگیری شوند. سد بخار را همچنین باید تا سقف و اسلب کف درزبندی کرد تا از ورود هوای مرطوب به داخل دیوار با سقف از طریق درزها جلوگیری شود. کلیه شکافهای اطراف کلیدها و پریزها نیز باید درزبندی شوند تا از انتقال رطوبت موضعی جلوگیری گردد. پیوستگی سد بخار از اهمیت ویژه‌ای برخوردار است.

یکی دیگر از نکات مهم، دمای نقطه شبنم هواست. از آنجا که دمای نقطه شبنم هوای طرح در یک استخر سرپوشیده بالاست، هر چیز موجود

از مواردی هستند که اغلب به آن‌ها توجهی نمی‌شود. پنجره‌هایی که رو به بخش‌های داخلی ساختمان هستند نیز می‌توانند در معرض چگالش قرار گیرند مخصوصاً اگر سطح پنجره غوطه‌ور در هوایی است که از سیستم تهویه مطبوع واقع بر خارج پنجره بیرون آید. در این‌گونه موارد بهترین کار این است که از پنجره‌های با قاب دوجداره استفاده شود.

نورگیرها نیز مشابه پنجره‌ها هستند با این تفاوت که آن‌ها در مکان بدتری قرار دارند. از آنجا که هوای گرم و مرطوب به سمت بالا می‌رود و جریان هوا در قسمت فوقانی ساختمان ممکن است به خوبی جاهای دیگر نباشد، سطح رطوبت نزدیک نورگیرها بیش از سایر قسمت‌ها خواهد بود. بعضی ساختمان‌ها از نورگیرهای بازشو یا سقف‌های متحرک برای تهویه تابستانی بهره می‌برند که البته آمیزه‌ای از خوب و بد هستند، زیرا هر چیزی که قابل باز شدن باشد درزبندی آن مشکل‌تر بوده و همچنین ممکن است دارای مکانیسم‌هایی باشد که عایق‌کاری حرارتی آن را دشوار سازد. به عنوان کمترین کار، رطوبت‌گیر باید طوری با عملکرد این نورگیرها همیشه (ایترلاک) کرد که وقتی نورگیرها باز هستند رطوبت‌گیر بی‌جهت افزایی مصرف نکند. هر نوع نورگیری برای یک استخر سرپوشیده مناسب نیست. در صورت لزوم استفاده از نورگیر، طراح باید طرح نورگیرها را به گونه‌ای انتخاب کند که گردش کافی هوا در سطح آنها تضمین شود. او حتی باید استفاده از ادوات کمکی محرک هوا برای تأمین گردش هوا و جلوگیری از چگالش در سطح نورگیرها را مورد توجه قرار دهد.

(ASHRAE 2000) هندبوک



در ساختمان باید بتواند خود را با آن انطباق دهد. توصیه شده است که دمای سطوح سرد باید حداقل ۳ درجه سانتیگراد یا ۵ درجه فارنهایت بالاتر از نقطه شبنم اتاق استخراج باشد(هندبوک ASHRAE 2000). البته حفظ دمای کلیه سطوح در ۷۰ تا ۷۵ درجه فارنهایت یعنی ۲۱ تا ۲۴ درجه سانتیگراد در یک روز زمستانی طرح ممکن است مشکل باشد. همانطور که قبلاً ذکر شد، در اینجا توزیع هوا نقش مهمی را بازی می‌کند.

طراحی تأسیسات استخراج

از:
مهندس فرمانعلی میرزازاده

رطوبت سردی

که رطوبت بسیار بیشتری را از هوا خارج کنند (ضریب گرمای محسوس بین ۰/۵ تا ۰/۶ در برابر گرمای محاسبه ۸/۰ برای واحد تهویه مطبوع استاندارد). این امر چندین پیامد دارد، اول این که این تجهیزات به ازای واحد سرمایش گرانترند. دوم این که سرمایش محسوس آنها بسیار کمتر از دستگاههای تهویه نیز ضروری است. همچنین عایقکاری تجهیزات عملیاتی نظیر قطعات الکتریکی و تبریدی جهت به حداقل رساندن خوردگی از اهمیت ویژه برخوردار است. این بدان معنی است که دستگاههای تهویه مطبوع استاندارد و متدالول برای استفاده در استخراج مناسب نیستند. از این رو تجهیزات استخراج معمولاً از دستگاههای تهویه مطبوع استاندارد گرانترند. رطوبت گیرهای استخراج سرپوشیده از این جهت با تجهیزات تهویه مطبوع استاندارد تفاوت دارند که آنها طوری طراحی می‌شوند

هستند که در فواصل زمانی معین بازرسی و سرویس شوند. تجهیزات جدیدتر که دارای موتورهای بادزن با محرك مستقیم و کنترل سرعت محرك فرکانس متغیر هستند تا اندازه‌ای امور نگهداری را کاهش می‌دهند، اما این رطوبت گیرها نیز به بازرسی منظم نیاز دارند. بنابراین طراح باید کنند، چنانچه نگهداری آنها به طور منظم انجام نگیرد، شرایط سخت و نا مساعد هوا می‌تواند به گونه‌ای طراحی کند که برای انجام امور نگهداری به آسانی قابل دسترس باشند.

با توجه به این که در اکثر استخراجها (در امریکای شمالی) از سیستم کنترل شیمیایی آب، مبتنی بر کلر استفاده می‌شود و از آن‌جا که کنترل شیمیایی آب استخراج همیشه کفایت نمی‌کند، رطوبت گیرهای استخراجی اغلب شرایط سخت و نامساعدی را تجربه می‌کنند. از این رو سازندگان رطوبت گیر باید تمهیدات لازم برای حفاظت تجهیزات جهت تضمین حداکثر عمر آنها را پیش‌بینی کنند. برای کویلهای تبریدی و مبدل‌های حرارتی باید از مواد یا روکش‌های خاصی استفاده نمود و رنگ زدن داخلی قطعات فلزی

نیز ضروری است. همچنین عایقکاری تجهیزات عملیاتی نظیر قطعات الکتریکی و تبریدی جهت به حداقل رساندن خوردگی از اهمیت ویژه برخوردار است. این بدان معنی است که دستگاههای تهویه مطبوع استاندارد و متدالول برای استخراج سرپوشیده از این جهت با تجهیزات تهویه مطبوع استاندارد تفاوت دارند که آنها طوری طراحی می‌شوند

آرایش بادزن ها

این آرایش تنها اجازه استفاده از حداقل هوای خارج را می دهد (معمولاً یک سوم جریان هوای) و مستلزم به کارگیری بخش فیلتر کوچک ثانویه‌ای مخصوص هوای خارج است. بادزن اگزاست و دمپرهای کنترل هوای تازه برای عملکرد باید توسط رطوبت‌گیر با یکدیگر هماهنگ شوند.

آرایش بادزن تخليه/اگزاست/رفت

این آرایش مشابه بادزن اگزاست / رفت است با این تفاوت که بادزن تخليه که معمولاً حداقل دو سوم جریان هوای را برقرار می کند، جهت دستیابی به ۱۰۰٪ هوای خارج به سیستم اضافه می شود. این آرایش نیازمند یک بخش فیلتر مجزا برای کل جریان هوای خارج و همچنین یک مکانیسم دمپر برای کنترل است.

و بادزن رفت نیز جهت برقراری فشار استاتیک کانال رفت اندازه گیری می شوند. فشار منفی داخل فضا را می توان به آسانی با تغییر سرعت بادزن برگشت، سرعت بادزن رفت و یا هر دو حفظ نمود. معمولاً از یک جعبه اختلاط هوا با سه دمپر استفاده می شوند تا هر وقت که مناسب باشد برای رطوبت‌گیری از ۱۰۰٪ هوای خارج، یا هر درصدی از هوای خارج استفاده از هوای خارج آرایش معمولاً دارای دو بخش فیلتر است، یکی برای برگشت و یکی برای رفت.

آرایش بادزن

اگزاست/رفت

در این بادزن رفت هر دو فشار استاتیک کانال برگشت و کانال رفت را تأمین می کند. یک بادزن اگزاست مجزا نیز در اتاقک رطوبت‌گیر یا در مکانی دورتر مستقر می شود.

آرایش‌های متفاوتی از بادزن را می توان جهت تأمین این مقاصد به کار گرفت: کنترل فشار منفی فضای استخراج، استفاده از هوای خارج به عنوان مصرف‌گر، کنترل هوای خارج برای تهویه و ایجاد یک سیکل تخليه طی امور نگهداری شیمیابی آب استخراج.

**آرایش بادزن
برگشت/رفت**
دو بادزن داخل اتاقک تجهیزات مستقر می شوند. بادزن برگشت برای تأمین فشار استاتیک کانال برگشت

روبوت‌گیرهای مکانیکی به طور گستره‌های برای استخراج سرپوشیده مورد استفاده قرار می‌گیرند. آن‌ها طوری طراحی می‌شوند که ظرفیت زدایش رطوبت بالایی دارند، نسبت گرمایی محسوس پایینی داشته باشند و از یک سیکل تبرید استاندارد بهره ببرند. این رطوبت‌گیرها مجذب به کنداسورهای مبرد چندگانه هستند تا سرمایش فضای بازگرمایش هوا و گرمایش آب استخر قابل دستیابی باشد. ضمن این که کنترل دمای فضای و نقطه شبنم محیط استخر نیز صورت می‌گیرند. رطوبت‌گیرهای مکانیکی به لحاظ استفاده حداکثر از گرمایی دفع شده بسیار مناسبند. از آنجا که تبخیر آب استخر موجب افت دمای آب می‌شود، گرمایش آب استخر در تمام طول سال مورد نیاز خواهد بود. بنابراین استفاده از گرمایی دفع شده برای گرمایش آب استخر از اهمیت ویژه‌ای برخوردار است. در صورتی که مقررات اجازه دهنده بازیابی رطوبت چگالیده شده از هوا و برگشت آن به استخر می‌تواند امری مقرن به صرفه باشد زیرا مقدار آب جبرانی مورد نیاز را کاهش می‌دهد. در استخراهای بزرگ و فعال می‌توان در هر ساعت صدها پاوند رطوبت را بازیابی نمود.

کل نیازهای گرمایشی موجود تشکیل شده است از تلفات جداره استخراج، هوای تهویه و خود آب استخر به دلیل سرد شدن پیوسته ناشی از تبخیر، به طور کلی یک وسیله گرمایش کمکی برای آب استخر و همچنین هوا مورد نیاز می‌باشد. اگر چه مهم نیست که تجهیزات مورد استفاده برای رطوبت‌گیری از چه نوعی باشند، اما رطوبت‌گیرهای که بتوانند گرمایی بلااستفاده حاصل از فرآیند رطوبت‌گیری را به آب استخراج برگردانند، مصرف انرژی را به طور چشمگیری کاهش می‌دهند. آبگرمکن‌های کمکی برای آب استخر باید به گونه‌ای اندازه‌گیری شوند که افت گرمایی کل ناشی از تبخیر و ورود آب جبرانی سرد را جبران کنند. آبگرمکن کمکی همچنین باید از ظرفیت کافی برای گرم کردن کل آب استخر تا رسیدن به دمای عملیاتی در یک مدت زمان معقول برخوردار باشد، این کار وقتی صورت می‌گیرد که استخراج بعد از عملیات نگهداری یا به دلیل غیرقابل کنترل شدن مواد جامد محلول در آب استخر، مجدداً به طور کامل پر شده باشد. در جاهایی که نقطه شبنم هوای خارج به اندازه کافی پایین باشد، واحدهای ۱۰۰٪ هوای خارج از محبوبیت بیشتری برخوردار خواهند بود. این واحدها معمولاً از ادوای بازیاب گرما از قبیل لوله‌های حرارتی یا مبدل‌های حرارتی هوا به هوا بین هوای اگزاست و هوای تازه خارج بهره می‌برند. اما وقتی دمای نقطه شبنم هوای خارج بالای ۶۰ تا ۶۵ درجه فارنهایت (۱۵ تا ۱۸ درجه



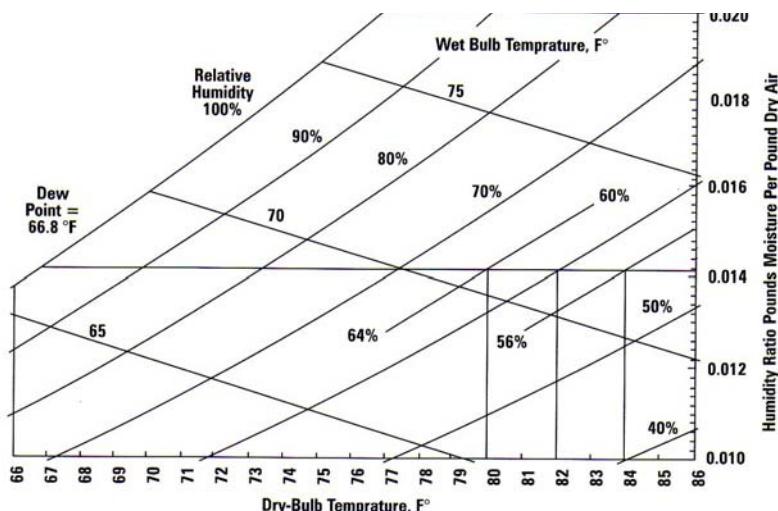
استخراج

سانتیگراد) باشد، حفظ رطوبت هوا در سطوح مطلوب میسر نبوده و به رطوبت گیر کمکی نیاز خواهد بود. وقتی دمای هوای خارج بالاتر از ۷۵ درجه فارنهایت (۲۴ درجه سانتی گراد) باشد، حفظ دمای هوا در سطوح مطلوب نیز ممکن نخواهد بود که در این موارد باید از یک نوع کوبل سرمایشی کمکی بهره گرفت. همچنین برای شرایط زمستانی به گرمایش کمکی نیاز خواهد بود. از ادوات بازاریاب گرمای هوا به هوا می‌توان برای بازیابی انرژی از هوا اگزاست به هوا رفت استفاده نمود که بدین ترتیب اندازه وسایل گرمایش کمکی کاهش می‌یابد. البته طراح هنگام منظور کردن این ادوات باید از مشکلات محتمل ناشی از بار رطوبتی بالای هوا اگزاست آگاه باشد. اگر وسیله بازاریاب گرمای از راندمان بالای برخوردار باشد، در دماهای پایی هوا خارج ممکن است در سمت اگزاست مبدل حرارتی چگالش رطوبت و انجاماد رخ دهد. اما اگر راندمان وسیله بازاریاب گرمای زیاد نباشد، در این صورت منافع آن هم کمتر بوده و به گرمایش کمکی بیشتری نیاز خواهد بود. از چرخهای آنتالپی در استخرهای سرپوشیده استفاده نمی‌شود زیرا نیازی به افزایش رطوبت در هوا وجود ندارد. رطوبت گیرهای استخرهای سرپوشیده اساساً برای زدایش بار رطوبتی انتخاب می‌شوند. نرخهای چرخش هوا و مقتضیات هوای خارج باید تا حدی مدنظر باشند. سازندگان رطوبت گیر دارای برنامه‌های کامپیوتري هستند که به طراح در انتخاب تجهیزات مناسب کمک می‌کنند. بارهای سرمایی محسوس بالقوه ناشی از شیشه‌های رو به جنوب یا نور گیرهای گسترده نیز باید مورد توجه قرار گیرند. البته لحاظ کردن این بارها ممکن است باعث شود که اندازه تجهیزات رطوبت گیر بزرگ‌تر از حد شود. همانطور در شکل ۱۷ دیده می‌شود مقدار واقعی رطوبت در هوا (رطوبت مطلق) توسط دمای نقطه شبنم مشخص می‌شود. در فضاهای استخری مربوط، مقدار واقعی رطوبت هوا حتی با کار کرد تجهیزات رطوبت گیر خیلی سریع تغییر نمی‌کند. از سوی دیگر، (شکل ۱۷) نشان می‌دهد که رطوبت نسبی می‌تواند با تغییر کوچکی در دمای جباب خشک فضا به طور قابل ملاحظه‌ای تغییر کند. این بسیار مهم است که سیستم کنترل رطوبت گیر استخراج برای حفظ دمای نقطه شبنم مناسب و نه رطوبت نسبی کار کند. البته شاید کاربران ندانند که نقطه شبنم را باید بر چه دمایی تنظیم کنند، بنابراین سیستم کنترل باید از این قابلیت برخوردار باشد که دمای اسمی فضا و نقطه تنظیم رطوبت نسبی در داخل خود به دمای نقطه شبنم تبدیل کند.

خلاصه

به استخرهای سرپوشیده نباید همانند فضاهایی نگریست که تنها نیاز به تهویه مطبوع دارند. در این مقاله جنبه‌های مهم و نکات اساسی در طراحی موفقیت‌آمیز استخرهای داخلی بررسی شدند. رطوبت مهم‌ترین عاملی است که باید مورد قرار گیرد. طراح باید به دنبال یافتن و حذف مکان‌هایی باشد که رطوبت در آن‌ها تجمع می‌یابد. سطوحی که دائمًا مروط‌بند علاوه بر ایجاد ظاهر زشت دچار خوردگی و تخرب زودهنگام خواهند شد. توزیع درست هوا یکی دیگر از جنبه‌های مهم طرح است. سیستم توزیع هوا در استخر سرپوشیده جایی برای اعمال مهندسی ارزش در طرح نیست. اگرچه کیفیت شیمیایی آب فراتر از کنترل طراح است اما یکی از جنبه‌های مهم طرح به شمار می‌رود. طراح باید تمیهای لازم برای تأمین بهترین کیفیت هوا را بیاندیشند حتی اگر اپراتورهای استخر وظیفه خود را در خصوص وضعیت شیمیایی آب استخر به درستی انجام ندهند. انواع مختلفی از تجهیزات موجودند که به طور خاص برای کاربردهای استخر سرپوشیده طراحی شده‌اند. هر گز نباید برای این منظور از دستگاه‌های تهویه مطبوع معمول (استاندارد) استفاده کرد. ساخت استخرهای سرپوشیده به دلیل ملاحظات خاص طراحی و تجهیزات مورد نیاز، گران تمام می‌شود. ضمن این که راهبری آن‌ها نیز پرهزینه است. سیستم‌های استخرهای سرپوشیده را نمی‌توان خاموش کرد. استخر و تجهیزات رطوبت‌گیر آن به مراقبت و نگهداری پیوسته نیاز دارند.

شکل ۱۷- کنترل دمای نقطه شبنم



ضمیمه ۱: مقابله با بوها

دلایل زیادی در خصوص پیدایش بوها در استخرهای سرپوشیده وجود دارند که شایع ترین آن ناتوانی یا قصور اپراتورهای استخر در حفظ کیفیت شیمیایی مناسب آب است. این امر ممکن استنشاشی از عدم آموزش اپراتورها، خرابی تجهیزات ضدغوفونی کننده، یا استفاده سنگین از استخر تؤمن با ساعات طولانی آن باشد. در اکثر اوقات، شکایات افراد از شرایط استخر سرپوشیده در مورد بوها و طرح می‌شوند، نه رطوبت یا دما. اپراتورهای استخرهای تجاری باید کیفیت آب را حداقل روزانه و طی دوره‌های اشغال استخر هر ساعت تست و ثبت کنند. عوامل زیادی در حفظ کیفیت شیمیایی مناسب استخر دخیلند که در اینجا تنها به تعدادی از آنها اشاره می‌شود. اپراتورهای استخرهای تجاری باید در زمینه تثبیت کلیه پارامترهای استخر آموزش بینند. در ایالات متحده اکثر استخرهای داخلی با استفاده از اشکال مختلف گازکلر، سدیم هیپوکلریت و کلسیم هیپوکلریت ضدغوفونی می‌شوند. سایر روشهای ضدغوفونی شامرد کاربرد ترکیبات برم، ازن، نقره و ید می‌باشند. در صورت استفاده از کلر، باقیمانده آزاد کلر را باید در حد ۱ تا **3 ppm** حفظ نمود. از آنجا که مواد بیولوژیک همیشه در آب استخر وجود دارند، هر جا کلر باشد ترکیباتی از کلر موسوم به کلرآمین شکل می‌گیرند. کلرآمینها ترکیبات پیچیده‌ای از کلریت نیتروژن هستند که از سطح استخر به صورت گاز آزاد می‌شوند و همین انتشار گاز از کلر ترکیبی است که باعث تولید بو می‌شود نه خود کلر. هندبوک منتشر شده از سوی "موسسه ملی استخر سنا" (قابل دسترس در آدرس www.npsf.com) توصیه می‌کند که سطح کلر ترکیبی را باید در حد کمتر از **0.2 ppm** نگه داشت. برای تعیین سطح کلر ترکیبی اغلب از یک وسیله تستکننده ساده و ارزان استفاده می‌شود که توسط آن اپراتور می‌تواند رنگ محلول را با یک جدول یا نمودار رنگی مقایسه کند. اگر سطح کلر ترکیبی خیلی زیاد باشد این وسایل دقت خود را از دست میدهند زیرا



مقایسه رنگ بسیار دشوار خواهد شد. البته وسایل دقیق‌تر و گران‌تری نیز وجود دارند ولی اکثر اپراتورهای استخر یا چیزی درباره آن‌ها نمی‌دانند یا نمی‌توانند آن‌ها را تهیه کنند. یک راه سریع برای پی بردن وضعیت نامناسب آب استخر، توجه داشتن به بو بلافضله بعد از ورود به استخر است. اگر ظرف ۱۰ تا ۲۰ ثانیه اول بوی قابل توجهی احساس شد، احتمالاً سطح کلی ترکیبی در آب استخر بسیار بالاست. بعد از

بینی به بو عادت خواهد کرد. کلیه از آن‌ها زیاد استفاده می‌شود هر چندوقت نیاز به کلرزنی زیاد یا شوک کلر دارند. هنگامی که سطح کلر ترکیبی به **۵/۰ ppm** برسد، شوک کلر ضروری خواهد بود.

اگر از استخر استفاده سچنگین می‌شود شاید لازم باشد این کار هر روز صورت بگیرد. شوک کلر در یک استخر مستلزم آن است که اپراتور سطح کلر آزاد استخر را حداقل به میزان ۱۰ برابر مقدار کلر آمین اندازه‌گیری ده استخراج افزایش دهد. برای این منظور مقدار کلر آب استخر معمولاً باید به ۸ تا **۱۰ ppm** افزایش باید. واحدهای رطوبتگیر استخر که با $\%$ هواي خارج کار می‌کنند با قرار گرفتن در وضعیت تخلیه می‌توانند پسمانده‌های حاصل از فرآيند شوک کلر را سریعاً شستشو داده و بزدایند و موجب کاهش زمان مورد نیاز برای این فرآیند شوند. البته طی موقعیت تخلیه، تغییر شرایط فضا از نقطه تنظیم قابل قبول خواهد بود زیرا در این وضعیت فضا خالی از سکنه است. یکی دیگر از پارامترهای مهم آب استخر **PH** است. استخرهای شنا باید کمی قلیابی و در محدوده **PH ۷** است. استخرهای شنا باید کمی قلیابی و در محدوده **PH ۷/۶** تا **۷/۲** نگه داشته شوند که این از دو جنبه اهمیت دارد، اولاً این محدوده برای چشمهاي شناگران آزاردهنده نیست. ثانیا حفظ **PH** در این محدوده باعث می‌شود که مواد شیمیایی استخر از جمله کلر بیشترین تاثیر را داشته باشند. زیرا **PH ۷** موجب خوردگی اجزای استخر و همچنین کاهش تاثیر کلر می‌شود. قلیابیت کل و سختی آب نیز حائز اهمیتند و با سایر فاکتورهایی که قبل بحث شدند در تعادل باشند. تشکیل رسوب و مشکلات کنترل **PH** از سطح نادرست این پارامترها ناشی می‌شوند.

۲۰ ثانیه،

استخرهایی که

نیاز به کلرزنی زیاد یا

شوک کلر دارند. هنگامی که سطح کلر ترکیبی به

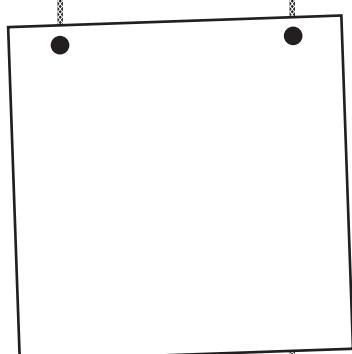
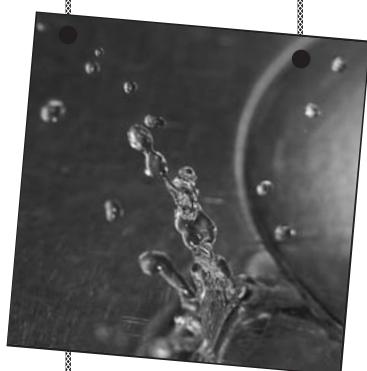
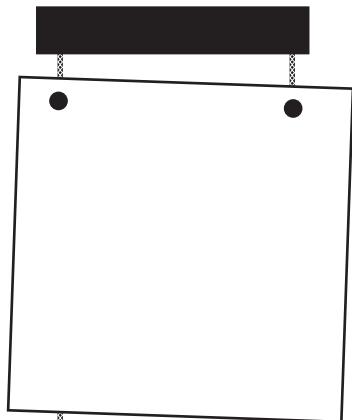
ضمیمه ۲ : استخرهای سروپوشیده، ساعت

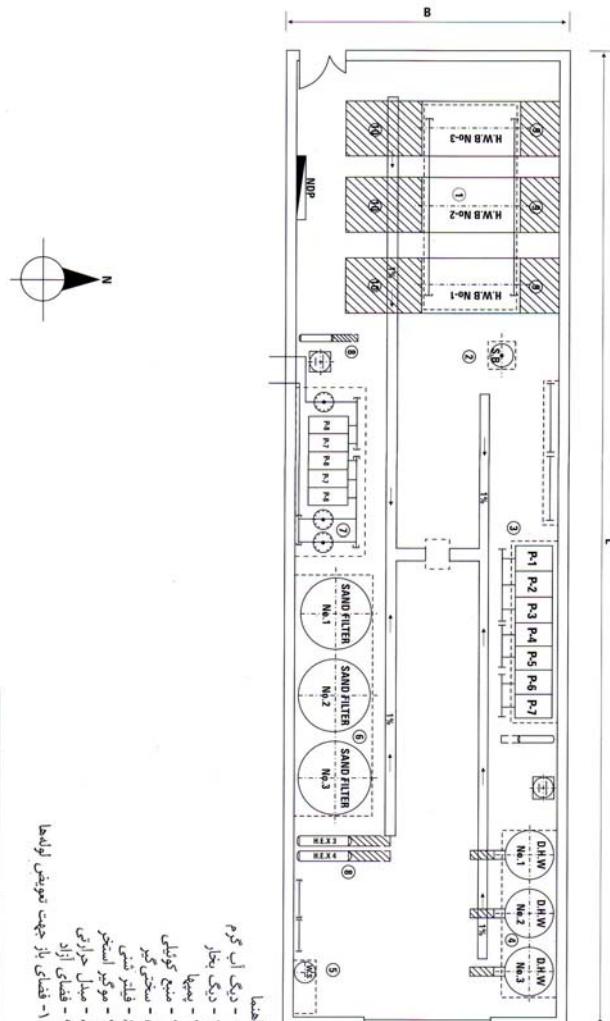
کارکرد طولانی، اشغال متغیر

استخرهای شنای تجاری ممکن است خیلی

طولانیتر از ساختمانهای تجاری اشغال شوند. این استخرها معمولاً ساعت ۵ یا ۶ صبح برای شناگران صبحگاهی باز می‌شوند و تا ساعت ۱۰ شب یا حتی دیرتر برای برگزاری مهمانیها یا مسابقات ورزشی باز می‌مانند. طی دوره‌های آموزش و تمرین، تیمهای شنا با شنای سرتایابی خود در طول استخر باعث تلاطم آب شده و موجب بالارفتن نرخ تبخیر آب استخر می‌شوند. این در حالی است که از استخرهای خانگی فقط چند ساعت در روز استفاده می‌شوند. طراحان باید کنترل رطوبت و دمای استخر را برای موقعی که استخر کاملاً اشغال شده و پر از تماشاجی است، تامین کنند. هر چند که در اکثر اوقات سطح افراد و فعالیتها تا این اندازه بالا نیست. این امر موجب نوسانات گسترده‌ای در بارهای رطوبتی می‌شود که باید توسط دستگاههای رطوبت گیر تعدیل گردد.

برای استخرهایی که از آنها به طور مقطعي و هر چند وقت یک بار استفاده می‌شود، شاید قابل قبول باشد که اندازه دستگاههای رطوبتگیر را کمی کوچکتر از حد درنظر گرفت. از آنجا که با افزایش فعالیتها تشکیل رطوبت خیلی سریع صورت می‌گیرد، هنگام تصمیم گیری در خصوص اندازه گیری کوچکتر از حد رطوبتگیرها بهتر است نوع دوام فعالیتهای افزایش یافته و همچنین میزان تحمل ساختمان و پرسنل در برابر افزایش رطوبت نسبی برآورد شوند.

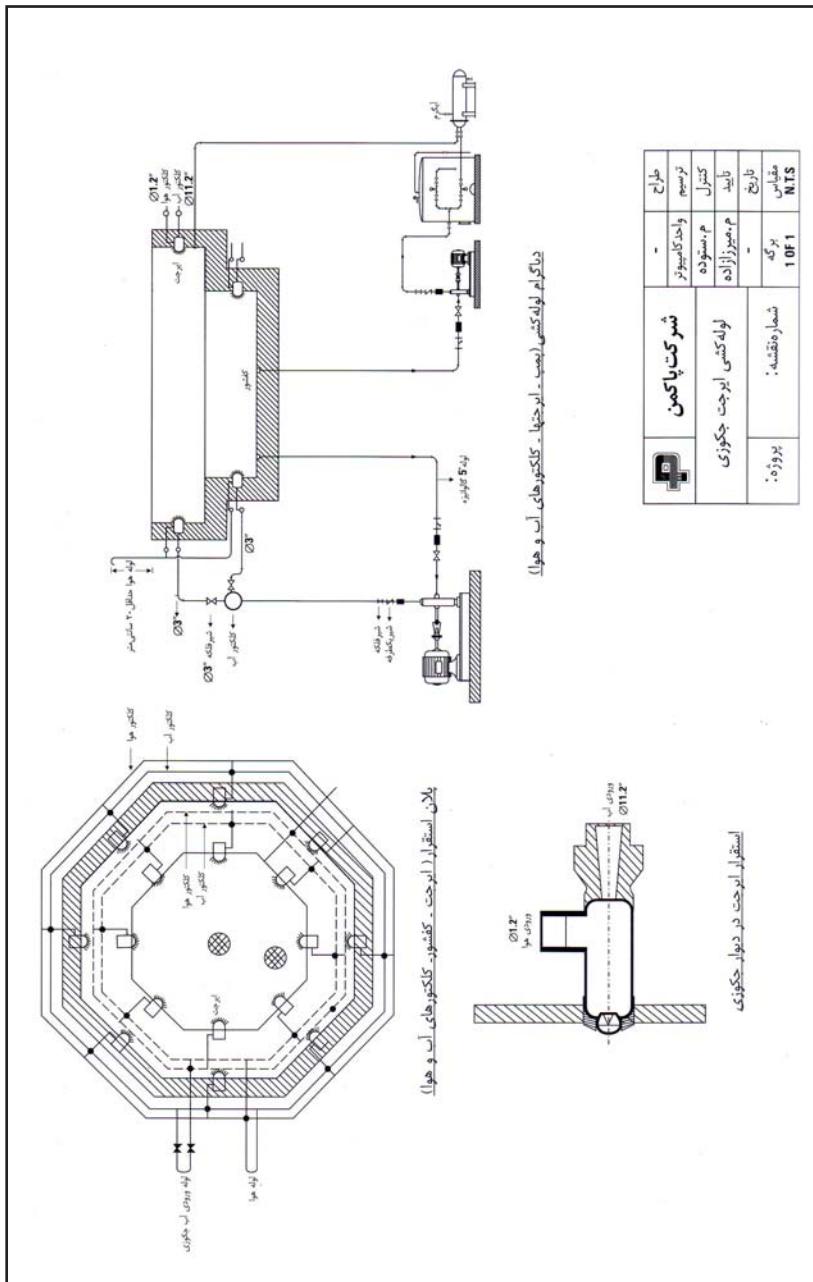


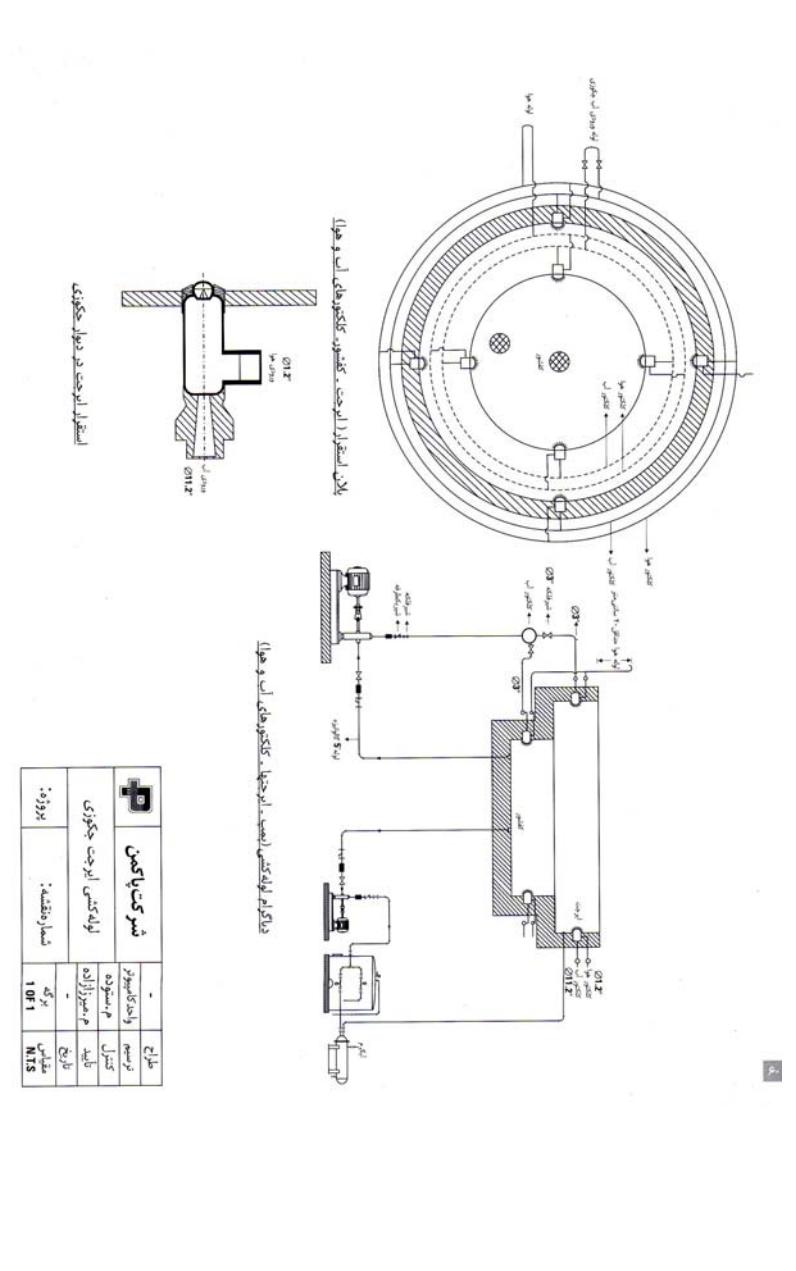


شرکت پاکمن	
طریح	دفترچه
ترسیم	و ملکیت پیمان
چندلی مورور	استخراج سریع شده
لایید	
ناریخ	
مقابض	
شماره تقدیمه:	
برگ	2 of 3
NTS	

- (اندازه)
 ۱ - دریچه اب کرم
 ۲ - دریچه بطری
 ۳ - پمپها
 ۴ - منبع کوئینی
 ۵ - سسته گیر
 ۶ - فیلتر
 ۷ - موکب استخراج
 ۸ - مبدل حرارتی
 ۹ - فشار نهاده
 ۱۰ - قطعی باز هجت تموریس اولدها

طراحی تأسیسات استخراج





طراحی تأسیسات استخراج

