

ماهنامه‌ی اختصاصی

صنعت شیمی

ISSN: 2251-6778

اولین نشریه‌ی لوله‌ و اتصالات ایران



شماره‌ی صد و شصت و ششم - اسفند ۱۴۰۲ - ۱۰۰۰۰۰ تومان

Akdeniz Kimya



استایلایزر

ایمپکت مودیفایر

دی اکسید تیتانیوم

کمک فرآیندها



KIMİYAGAR

EA

WWW.KIMIYAGAR-EA.COM

TEL : 0098 26 33415161

FAX : 0098 26 33417269

MOBILE : 0098 912 88 66 073

شرکت کیمیاگر

نماینده رسمی آکدنیز کیمیا در ایران

به نام آن که جان را فکرت آموخت

صنعت لوله

ماهنامه فنی، مهندسی

خبری- تحلیلی- اطلاع رسانی

آموزشی- پژوهشی

شماره استاندارد بین المللی: ۶۷۷۸-۲۲۵۱

شماره صد و شصت و ششم

اسفند ۱۴۰۲

سرمدبیر:

مهندس محمدحسین دهقان

مدیر مسئول:

مهندس محمدحسین دهقان

صاحب امتیاز:

مطالعات آینده نگر پارسیان

همکاران تحریریه:

مهندس محمدرضا افضلسی، مهندس علی احمدی یزدی، مهندس رونالد بغوزیان، سارا خلیلی، مهندس علیرضا دهقان، مهندس بیژن رافعی، مهندس علی رسولی، مهندس رضا سعیدی، مهندس بیژن شادابی، مهندس نیره شمشیری، معصومه شهپازی، مهندس علی گودرزی، مهندس محسن مزیدی شرفآبادی، مهندس حسن محمدی، مهندس روح... واصف، مهندس مجتبی وزین افضل



تصفیه خانه های آب ۲

تعمیر و نگهداری استخر و جکوزی ۱۲

شبکه های آب رسانی ۲۴

دستیار مهندس لوله کشی تاسیسات ۳۶

طراحی اسپرینکلرها ۴۴

راهنمای عیب یابی تاسیسات بهداشتی ۵۴

سپتیک تانک و چاه های آب ۶۱

سیستم های لوله کشی محافظت در برابر آتش سوزی ۶۷

آماده سازی قبل از چاپ: نشر یزدا

طراحی لوگو: سهنند سلطاندوست

لیتوگرافی، چاپ و صحافی: یزدا

(کیلومتر ۱۱ جاده قدیم کرج، ابتدای جاده شهریار، شهرک صنعتی کلکون، خیابان پنجم جنوبی، پلاک ۳۵ تلفن: ۰۲۵۶۱۸۰۹)

دفتر نشریه:

تهران، سیدخندان، خیابان ارسباران، کوچه ستاری، شماره ۲۲، ساختمان یزدا

تلفن: ۰۲۲۸۹۰۸۵۱ / دورنگار: ۰۲۲۸۸۵۶۵۱

امور مشترکین: ۰۲۲۸۸۵۶۴۹

درج مقالات و چاپ آگهی ها به معنای تایید محتوای آن ها توسط نشریه صنعت لوله نیست. نقل مطالب این نشریه با ذکر ماخذ، بلامانع است.

پیامک: ۰۱۰۰۰۹۱۲۴۴۸۰۴۱۶

WWW.YAZDAMARKET.COM

www.instagram.com/yazdamarket/

خرید آنلاین کتاب و اشتراک نشریات

اولین نشریه صنعت لوله و اتصالات ایران

تصفیه‌خانه‌های آب

روش‌های حذف مواد شیمیایی نامطلوب در آب آشامیدنی

نوشته: دکتر امید امیدبخش



بهره‌برداری دستگاه‌های تبادل یونی

ترکیبات آلی مختلفی برای تولید رزین‌های تبادل یونی وجود دارد. گروه‌های رزین با استفاده از ترکیبات مزبور ساخته و در بازار عرضه می‌شوند. دستگاه تبادل یونی از بخش‌های زیر تشکیل می‌شود:

- رزین یا رزین‌های تبادل یونی
- بدنه دستگاه

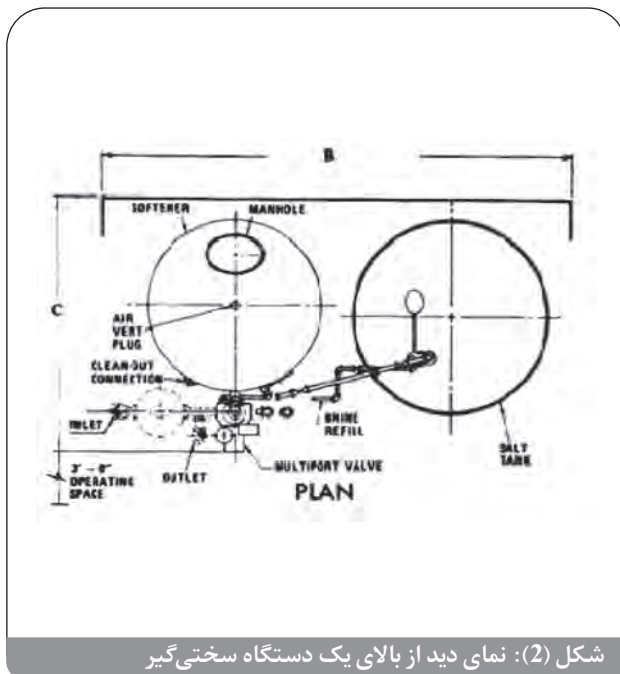
• مخزن تهیه محلول مواد شیمیایی

• تلمبه یا وسیله انتقال ماده یا مواد شیمیایی به دستگاه

• لوله‌های ورود آب خام و خروج آب تصفیه‌شده

• لوله و متعلقات ورود و خروج و دفع پساب شست‌وشو و احیای رزین
دستگاه تبادل یونی، نظیر دستگاه‌های فیلتر فشاری ساخته می‌شود و مصالح و متعلقاتی که در ساختمان دستگاه به کار گرفته می‌شود، باید صرف نظر از ظرفیت دستگاه از نظر تاثیر شیمیایی آب دارای مقاومت کافی باشند.

طراحی دستگاه‌های تبادل یونی بر اساس مشخصات کیفی آب خام و آب تصفیه‌شده مورد نظر با انتخاب رزین مناسب و محاسبه حجم مورد نیاز



شکل (2): نمای دید از بالای یک دستگاه سختی گیر

از رزین برای تحویل آب به مقدار مشخص انجام می‌گردد. ضمناً مقدار و نوع مواد شیمیایی که در احیای رزین برای مصرف خواهد شد، تعیین و شرح کاملی تحت عنوان «دستورالعمل» تهیه و ارائه می‌شود که خریدار دستگاه بتواند با اجرای دستورات مندرج در «دستورالعمل» از دستگاه بهره‌برداری نماید.

خریدار نیز باید مشخصات شیمیایی و فیزیکی و بیولوژیکی و کیفیت آب تصفیه‌شده مورد نظر خود را در مواقع سفارش یا خرید دستگاه به فروشنده یا طراح ارائه نماید. شمایی از یک دستگاه تبادل یونی در شکل (2) نشان داده شده است.

نصب دستگاه تبادل یونی

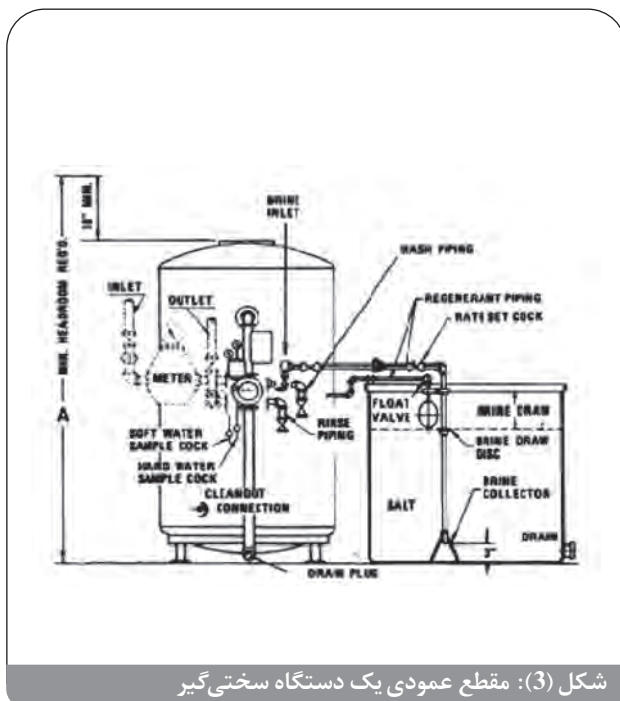
محلی که برای نصب دستگاه تبادل یونی در نظر گرفته می‌شود، باید حداقل فاصله ممکن با مصرف‌کننده عمده آب تصفیه‌شده را داشته باشد و از نصب دستگاه در هوای آزاد و در جوار دستگاه‌های گرمایشی خودداری گردد. اتصالات و لوله‌کشی‌ها باید کاملاً آب‌بند باشند و کلیه بدنه دستگاه و متعلقات و شیرآلات از موادی انتخاب شوند که در مقابل آب و مواد شیمیایی مقاوم باشند.

سختی‌گیر نوع دیگری از دستگاه تبادل یونی است که عامل اصلی این دستگاه رزین‌های سنتزی می‌باشد که معمول‌ترین و بهترین آن از یک شبکه سه‌بعدی ماکرو پلیمر استیرن سولفون‌شده تشکیل شده است و توانایی تبادل یون‌های عامل سختی همچون کلسیم و منیزیم را با H^+ (در صورت احیا با اسید) و Na^+ (در صورت احیا با آب نمک) دارد و این رزین‌ها در داخل یک ستون فولادی به صورت شکل زیر، محصور شده‌اند و سطح داخل آن توسط یک پوشش ضد خوردگی مناسب، پوشیده شده است. اصول کارکرد رزین‌های به کار رفته در این دستگاه بر اساس رزین‌های مبادله‌کننده یونی کاتیونی قوی است.

اشکال زیر نمای بالا و مقطع عمودی از یک دستگاه سختی‌گیر را به همراه نازل‌های توزیع‌کننده آب در قسمت عدسی بالا و پایین را نشان می‌دهد.

روش انتخاب سختی‌گیر

با داشتن دبی معمول مصرف و حداکثر آب ورودی و ظرفیت سختی‌گیر بر اساس جدول (7) می‌توان مقدار رزین مورد نیاز و ابعاد و اندازه سختی‌گیر را تعیین کرد. لذا برای محاسبه ظرفیت سختی‌گیر به صورت زیر عمل می‌کنند.
 ظرفیت سختی‌گیر بر حسب گرین = (عدد ثابت) $\times 15.45 \times$ سیکل شست‌وشو بر حسب ساعت \times سختی کل آب مصرفی \times دبی آب ورودی بر



شکل (3): مقطع عمودی یک دستگاه سختی‌گیر

جدول (7): جدول راهنمای انتخاب سختی‌گیر با در نظر گرفتن میزان حجم رزین مورد نیاز

اندازه‌ی مخزن نمک	اندازه مخزن سختی‌گیر	اندازه‌ی لوله‌کشی	مقدار رزین	سرعت جریان هنگام بهره‌برداری		حداکثر	حداقل
				متوسط	حداکثر		
لیتر	ارتفاع × قطر بر حسب سانتی‌متر	اینچ	لیتر	متر مکعب بر ساعت	متر مکعب بر ساعت	کیلوگرم	کیلوگرم
60	100×25	2.1	20	0.5	1	9	2
60	130×30	4.3	40	1	2	18	4
100	150×30	4.3	65	1.5	3	27	6
100	150×35	1	85	1.7	4	30	8
220	150×40	1	100	2	5	45	10
220	150×45	1	125	2.5	6	53	12
220	150×50	1	140	3	7	60	14
300	150×55	4.1 ¹	175	3.3	8	70	16
300	180×50	2.1 ¹	200	4	10	88	20
300	180×60	2.1 ¹	275	5	13	114	26
500	180×70	2.1 ¹	375	7	18	160	36
500	180×80	2	475	9	23	200	46
500	180×90	2	600	12	29	250	58
1000	180×100	2.2 ¹	690	14	34	300	68
1000	180×110	2.2 ¹	850	16	40	350	80
1000	240×100	3	975	19	47	400	100
2640	240×110	3	1150	21	57	450	110
2640	300×100	4	1300	23	60	530	120
2640	300×110	4	1550	28	70	620	140

حسب متر مکعب در ساعت

در این قسمت به شرح روش راه‌اندازی سختی‌گیرهای نیمه‌اتوماتیک در

سه مرحله‌ی عملیات مقدماتی، راه‌اندازی و آبکشی رزین می‌پردازیم.

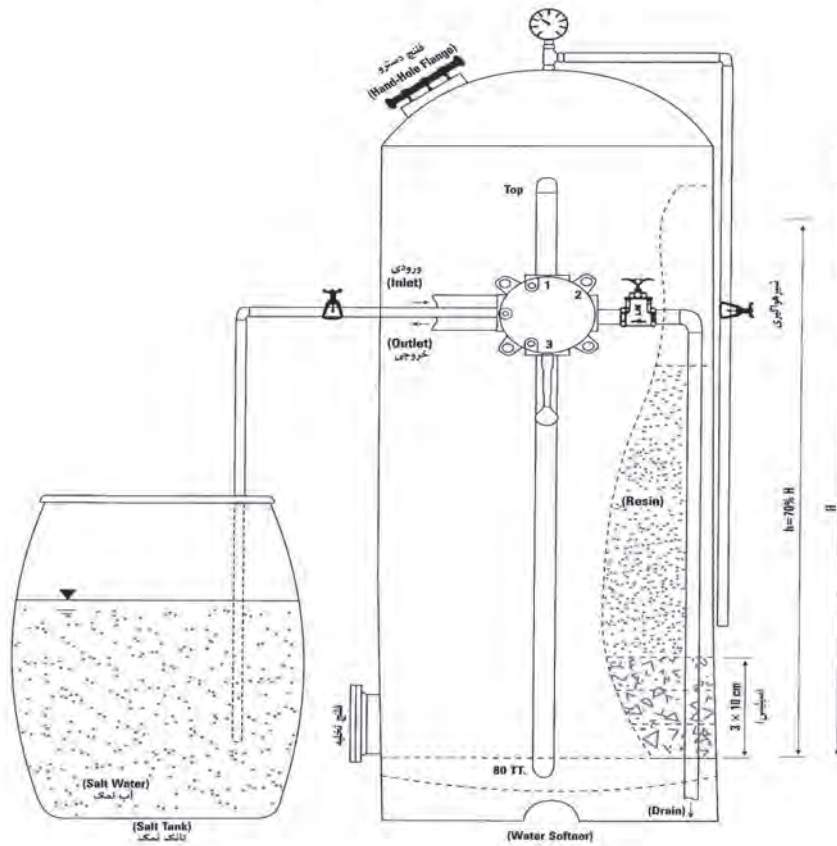
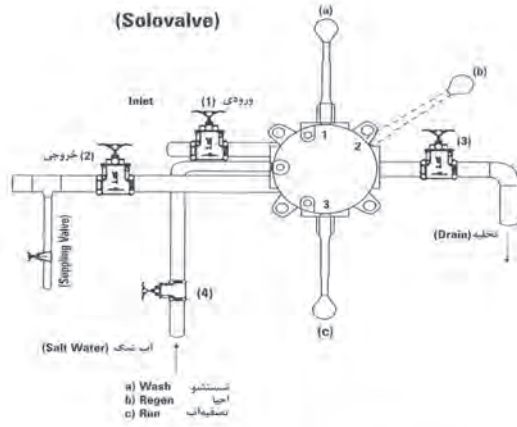
دستورالعمل راه‌اندازی و بهره‌برداری یک نمونه از دستگاه سختی‌گیر

یکی از روش‌های حذف کاتیون‌های موجود در آب به روش تصفیه شیمیایی، استفاده از رزین‌های مبادله‌کننده یونی کاتیونی قوی می‌باشد که در دستگاه‌های سختی‌گیر برای تولید آب نرم برای مصارف صنعتی از جمله آب تغذیه دیگ‌های بخار و در مواقع خاص به عنوان مصرف شرب (به عنوان دستگاه پیش تصفیه سیستم اسمز معکوس) مورد استفاده قرار می‌گیرد.

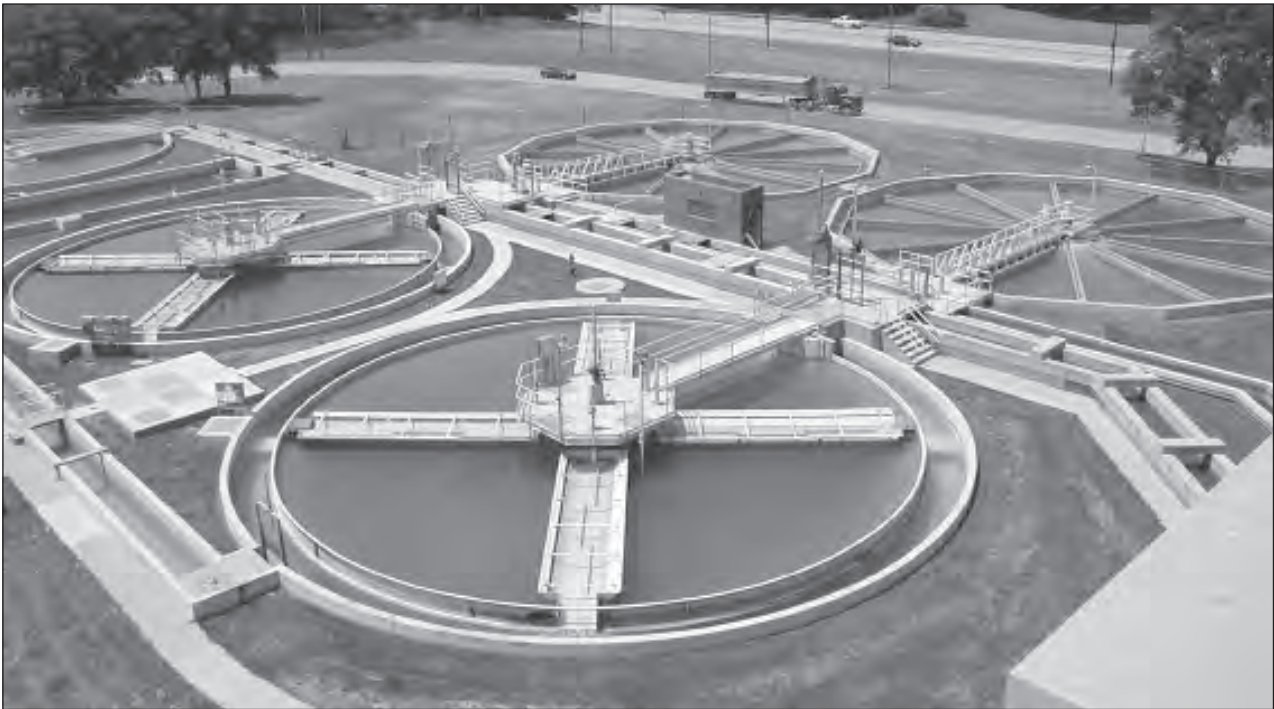
عملیات مقدماتی

پس از استقرار دستگاه در محل مورد نظر:

- 1- لوله‌های آب ورودی و خروجی دستگاه را به سیستم متصل می‌کنیم.
- 2- پس از باز کردن درب دریچه منهول (دست‌رو) یا فلنج بالای مخزن مطابق شکل زیر سیلیس ورزین کاتیونی مناسب را در داخل دستگاه



شکل (4):



از 1.7 بار باشد، در آب بندی شیر نیمه اتوماتیک و مکش آب نمک اختلاف ایجاد خواهد شد. همچنین در فشارهای بالا ممکن است قطعات شیر نیمه اتوماتیک صدمه ببیند. در هر حال بهره برداری از شیر نیمه اتوماتیک در فشارهای بالاتر و از 2.5 بار به هیچ وجه توصیه نمی گردد.

- سختی آب تصفیه شده خروجی از سختی گیر همواره باید با دستورالعمل‌های ارائه شده در مورد آزمون سختی آب مورد آزمایش قرار گیرد و به محض اینکه سختی آب از 2ppm بیشتر شد باید بلافاصله نسبت به احیای مجدد رزین که به صورت زیر است اقدام کرد.
- 1- ابتدا شیرهای شماره 1 تا 4 را می بندیم.
- 2- دسته شیر نیمه اتوماتیک را در وضعیت شماره 2 (REGEN) قرار می دهیم.
- 3- شیرهای شماره 3 و 4 را باز می کنیم تا محلول آب نمک به مدت 20 دقیقه به داخل مخزن دستگاه مکیده شود. باید توجه داشت که برای تنظیم میزان مکش محلول آب نمک، اگر درپوش برنجی روی نازل نمک را که به همین منظور در پشت شیر نیمه اتوماتیک و در کنار لوله تخلیه تعبیه شده است، باز کرد. به کمک پیچ گوشتی مناسبی می توان میزان مکش آب نمک را تنظیم کرد.

سختی گیر ریخته و بستر سازی می نماییم و فلنج درپچه‌ی منهول را محکم می بندیم.

3- طبق شکل مخزن نمک را (حاوی محلول آب و نمک) با غلظت مناسب در محل استقرار خود قرار می دهیم.

راه اندازی

- 1- ابتدا همه شیرها را بسته و شیر هواگیری دستگاه را باز کنید.
- 2- دسته شیر نیمه اتوماتیک (SOLOVALE) در وضعیت شماره 3 (C) یا وضعیت ران (RUN) قرار می دهیم.
- 3- شیر شماره 1 (ورودی) را باز می کنیم در این حالت مخزن دستگاه پر از آب می شود.
- 4- به محض خروج آب از لوله هواگیری، شیر هواگیری را می بندیم.
- 5- شیر شماره 2 (خروجی) را باز می کنیم، بدین ترتیب دستگاه آماده بهره برداری و تصفیه آب است.

نکته:

- در حین بهره برداری از دستگاه اطمینان حاصل کنید که فشار نسبی داخل مخزن بین 1.7 الی 2.5 بار است. اگر فشار داخل مخزن کمتر

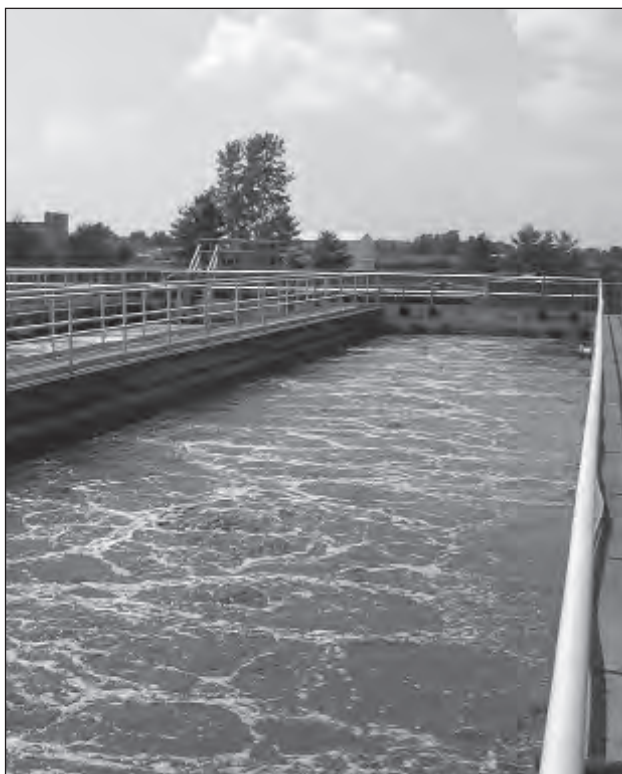
این مواد که بخشی از آن‌ها با غلظت‌های مجاز در زیر ارائه می‌شود بر حسب دستورالعمل به کار برده خواهد شد:

محلول سود سوزآور	با غلظت 15%
محلول کربنات سدیم	با غلظت 6%
محلول اسید سولفوریک	با غلظت 10%
محلول اسید کلریدریک	با غلظت 10%
محلول سولفیت سدیم	با غلظت 10%
محلول تیوسولفات سدیم	با غلظت 10%
محلول هیدرازین	با غلظت 10%
محلول سولفات آلومین	با غلظت 20%

محلول‌های فوق در مواردی توصیه می‌شود که برای اجرای عملیات احیای ستون رزین متناسب با نوع رزین و با استفاده از تلمبه به داخل دستگاه فرستاده شود؛ ولی در مورد نمک طعام که در سختی‌زدایی آب‌ها معمولاً مورد استفاده قرار می‌گیرد، چنان‌که مکش محلول نمک طعام به داخل دستگاه با استفاده از خلاء نسبی ایجاد شده به وسیله آب تحت فشار در نظر گرفته شود،



شکل (5): نمای ظاهری یک دستگاه سختی‌گیر با شیر اتوماتیک متصل به آن به همراه سایزهای مختلف شیر اتوماتیک



4- پس از گذشت مدت زمان ذکر شده، مرحله بعدی یعنی شست‌وشوی رزین با آب را انجام می‌دهیم.

آب‌کشی رزین

- 1- ابتدا تمام شیرها را می‌بندیم.
- 2- دسته شیر اتوماتیک را در وضعیت شماره 1 (WASH) قرار می‌دهیم.
- 3- شیرهای شماره 1 و 3 (شیرهای ورودی و تخلیه) را باز می‌کنیم. در این حالت آب از سمت پایین ستون رزین به داخل مخزن دستگاه وارد شده و از بالا خارج می‌شود که به این عمل شست‌وشوی معکوس یا BACK WASH گویند.
- 4- حدود 20 دقیقه صبر می‌کنیم تا کل رزین موجود در داخل مخزن دستگاه شسته شده و محلول آب‌نمک از آن تخلیه گردد. به این عمل DISPLACEMENT گویند.
- 5- کلیه شیرها را می‌بندیم و شیرهای شماره 1 و 2 را باز می‌کنیم.
- 6- دسته شیر نیمه اتوماتیک را در وضعیت 3 (RUN) قرار می‌دهیم. در این حالت دستگاه مجدداً آماده به کار است.

مواد شیمیایی مورد نیاز احیای رزین‌ها

انواع مواد شیمیایی که در عملیات احیای رزین‌ها به کار برده می‌شوند، با غلظت‌های معین و برای رزین‌های مشخص در دستورالعمل ذکر شده است.



دستورکاری که در «دستورالعمل بهره‌برداری» ذکر شده برای اجرای عملیات احیای رزین اقدام می‌شود و در نهایت همان طور که در دستورکار ذکر شده شست‌وشوی نهایی انجام می‌گیرد و دستگاه آماده بهره‌برداری می‌گردد.

احیای رزین که به مورد اجرا گذارده شد، ساعت شروع راه‌اندازی یادداشت می‌شود و یک برگ یادداشت یا دفتری در جوار دستگاه قرار داده شده تا بتوان نتایج آزمایش نمونه‌های آب را که مرتباً انجام می‌شود در آن ثبت کرد.

احیای رزین در مراحل بعدی به ترتیب زیر خواهد بود:

- شست‌وشوی معکوس
- انتقال و ارسال محلول احیاکننده به داخل ستون
- ادامه انتقال محلول احیاکننده توام با ارسال آب شست‌وشو و قطع جریان محلول
- شست‌وشوی نهایی برای تخلیه محلول احیاکننده اضافی
- آزمایش و تایید خارج شدن کامل محلول احیاکننده

محلول اشباع شده به کار گرفته خواهد شد.

مقدار مواد شیمیایی از نظر وزن یا حجم محلول که باید مورد استفاده قرار گیرد، در دستورالعمل ذکر شده است.

مدت کار دستگاه بین دو مرحله احیا رزین

چنانکه قبلاً نیز اشاره شد، توانایی تبادل یونی رزین محدود است؛ بنابراین تعداد ساعات کار بر اساس آبدهی دستگاه و یا حجم آب که از دستگاه تحویل گرفته می‌شود، ملاک عمل برای احیای رزین خواهد بود که در دستورالعمل ذکر می‌شود؛ ولی نظر به امکانات تغییر در کیفیت آب در شرایط فصلی و بهره‌برداری و برای اطمینان از صحت کار دستگاه، بازرسی کیفیت آب خروجی از دستگاه به طور مرتب ساعتی یا برنامه‌ای که تعیین شود، ضرورت خواهد داشت تا هر موقع نیاز به احیای رزین باشد اقدام گردد. به عبارت جامع‌تر می‌توان گفت که مدت کار دستگاه یا حجم آب استحصالی نسبت به کیفیت آب و شرایط محیط متغیر خواهد بود.

بعد از اطمینان از صحت نصب دستگاه، طبق دستورالعمل نسبت به شست‌وشوی معکوس ستون رزین با آب اقدام می‌شود، سپس طبق

انتقال حلال همیشه و به طور طبیعی از محلول رقیق به طرف محلول غلیظ است و این پدیده آنقدر ادامه می‌یابد تا تعادل اسمزی برقرار شود (شکل 6).

نیروی محرکه این انتقال، اختلاف پتانسیل، شیمیایی پیل بین دو محلول که در اثر به تدریج آب خالص وارد آب نمک می‌شود و اینکار تا زمانی انتقال می‌یابد که فشار محلول آب نمک تا حد مشخصی از فشار آب خالص بیشتر شود و پتانسیل دو طرف غشا برابر گردد، این فشار به نام فشار اسمزی معروف است و رابطه زیر به دست می‌آید:

$$P = \Delta C \cdot R \cdot T$$

که در آن:

$$P = \text{فشار اسمزی بر حسب Pa (پاسکال)} \quad \text{Kg/m}^3$$

$$AC = \text{اختلاف غلظت بر حسب mol/m}^3 \quad \text{یا جرم مولکولی}$$

$$R = \text{ثابت مولکولی گازها برابر با } 8.314$$

$$T = \text{درجه حرارت بر حسب کلوین (}^\circ\text{K)} \text{ است.}$$

در جدول زیر فشار اسمزی چند نوع نمک داده شده است:



بعد از خاتمه عملیات فوق دستگاه آماده بهره‌برداری خواهد بود.

آزمایش‌های مورد نیاز طی عملیات بهره‌برداری

در فواصل زمانی مشخص که در دستورالعمل بهره‌برداری آمده است، آزمایش نمونه آب تحویل شده از دستگاه ضرورت دارد. آزمایش‌ها بستگی به کیفیت آب خام و آب مورد نیاز دارد و به طور معمول اندازه‌گیری یک یا چند پارامتر ذیل لازم است.

- pH
- گاز کربنیک محلول
- قلیائیت کل
- سختی کل
- کلسیم منیزیم
- سدیم T.D.S

دستگاه‌های تبادل یونی خودکار

در این گونه دستگاه‌ها پارامترهای معینی از خروجی به طور خودکار اندازه‌گیری می‌شود و در صورتی که میزان این پارامترها از حدود تعیین شده قبلی فراتر رود، دستگاه متوقف می‌شود و به طور خودکار احیای رزین آغاز می‌شود و بعد از خاتمه عملیات «احیا» دستگاه مجدداً در مدار بهره‌برداری قرار می‌گیرد.

نمک‌زدایی به روش اسمز معکوس¹

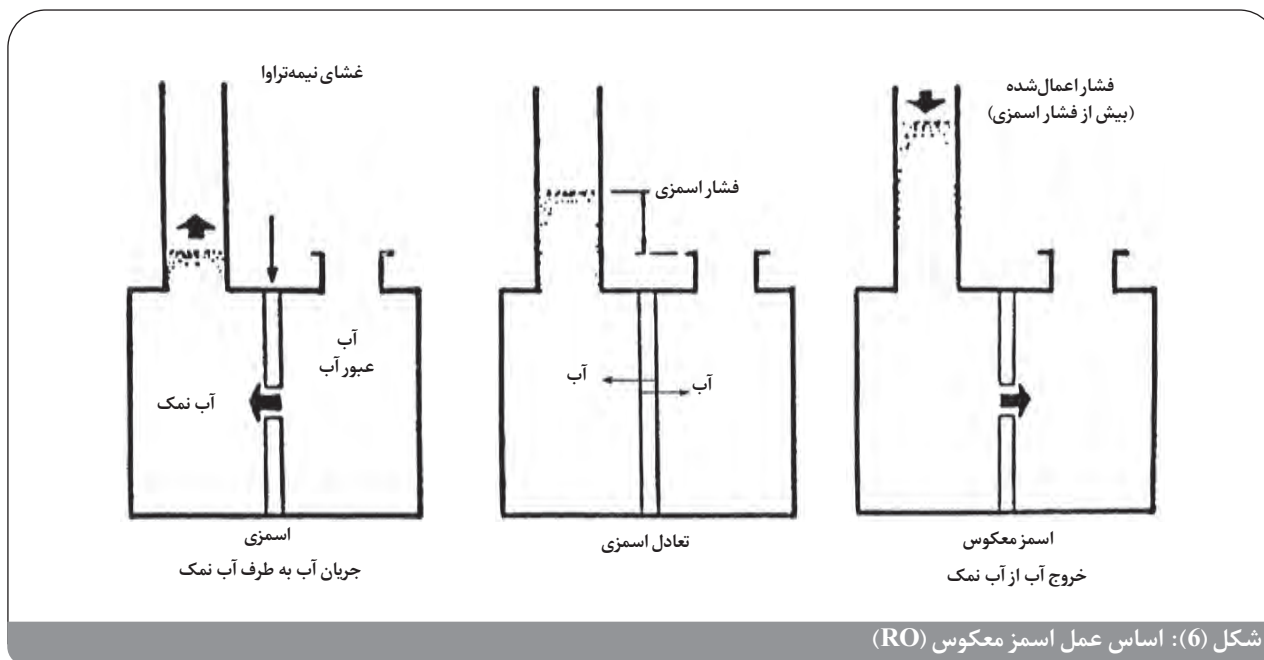
تصفیه آب با کمک غشا یا ممبران² عملاً شامل سه روش زیر است.

- اسمز معکوس
- اولترافیلتراسیون
- الکترو دیالیز

در این روش‌ها از نظر اینکه نیاز به اضافه نمودن مواد شیمیایی به آب نیست و از طرفی در این روش‌های تصفیه حتماً مواد مفید برای آب آشامیدنی حذف می‌گردد، لذا بیشتر در صنایع مورد استفاده قرار می‌گیرد و در مصارف شهری هنوز استفاده از این سیستم محدود است.

فشار اسمزی

پدیده اسمزی در گیاه و حیوان بیش از 200 سال است که شناخته شده است. این پدیده عبارت است از عبور خود به خودی حلال از داخل غشای نیمه‌تراوایی که دو محلول با غلظت‌های مختلف (یا یک محلول با حلال خالص آن) را از همدیگر جدا می‌کنند. «در این حالت ایده‌آل غشا فقط برای حلال تراو است.»



- غشاهای لوله‌ای توخالی
- غشاهای لوله‌ای

جنس غشاها

از نظر فنی از بین تمام غشاهایی که برای تصفیه آب مناسب است، غشاهای از جنس مواد زیر معروف‌ترند:

- استات سلولز³
- پلی پروپیلن⁴ متخلخل
- پلی آمید⁵
- فایبرگلاس⁶

ضخامت غشاها در حدود 0.5 – 2.5 میکرون و ضخامت نگهدارنده آن در حدود 100 – 200 میکرون است.

پی‌نوشت:

1. Reverse Osmos (R.O)
3. Cellulose Acete

2. Membran
4. Polypropylen

5. PolyAmide: این نوع غشاها معمولاً در pHهای مورد بهره‌برداری قرار می‌گیرند.

6. Fiberglass: این نوع غشاها در سال‌های اخیر وارد بازار شده است.

ادامه دارد ...

نمک	غلظت (mg/l)	فشار اسمزی (بار)
NaCl	35000	27.86
NaCl	1000	0.79
Na ₂ SO ₄	1000	0.42
MgSO ₄	1000	0.25
CaCl ₂	1000	0.85
NaHCO ₃	1000	0.89
MgCl ₂	1000	0.67

در عمل فشار را بین 25 تا 80 «بار» در نظر می‌گیرند.

اسمز معکوس

عمل اسمزی را می‌توان با اعمال بیش از فشار اسمزی از فشار اسمزی بر روی سمتی که غلظت محلول زیادتر است، معکوس نمود. به طوری که حلال از غشا از سمتی که غلظت محلول بیشتر است به سمت محلول با غلظت کمتر جریان یابد. در نتیجه محلول غلیظ، غلیظتر و محلول رقیق، رقیق‌تر خواهد شد (شکل 3)

انواع غشاها

غشاهای قسمت اصلی واحد تصفیه است، در انواع مختلف ساخته می‌شود.

- غشاهای تخت



تعمیر و نگهداری استخر و جکوزی

نوشته: تری تامبین
ترجمه: مهندس بیژن شادپی

تجهیزات اضافی



ریموت کنترل بی سیم

دادن یک دکمه، سیگنال در امتداد سیم‌کشی خانه به گیرنده می‌رسد که آن هم به یک پریز برق وصل شده است. چون هر دو از ولتاژ 120 ولت خانگی استفاده می‌کنند، نمی‌توان از آن‌ها در کنار استخر استفاده کرد. این ریموت‌ها دچار سیگنال‌های ضعیف یا تمام شدن باتری نمی‌شوند. ریموت کنترل 120 ولت به یک پریز برق در داخل حیاط وصل می‌شود تا در دسترس باشد. عیب آن‌ها این است که باید از استخر خارج شوید تا بتوانید از آن استفاده کنید. ریموت‌ها در طرح‌ها و مدل‌ها و مدارهای الکتریکی متفاوتی عرضه می‌شوند. بعضی از سیستم‌های کلید پنوماتیک از ماجول الکترونیکی استفاده می‌کنند.

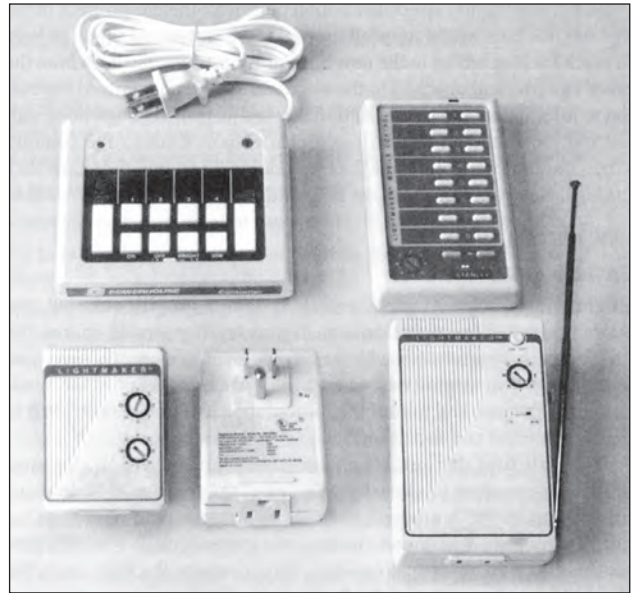
ریموت کنترل یا کنترل از راه دور (شکل 117) در سال‌های گذشته شهرت زیادی به دست آورده است. آن از یک فرستنده بی‌سیم باتری دار و 4 تا 24 پوش باتن کوچک در یک قاب ضد آب تشکیل شده است. دکمه‌ها سیگنال را به یک گیرنده در فاصله 1500 فوتی (450 متری) می‌فرستند. گیرنده دکمه مربوطه را شناسایی کرده و وسیله الکتریکی مورد نظر را فعال می‌سازد. طرز کار آن شبیه کلید پنوماتیکی است، ولی از سیگنال رادیویی به جای هوا استفاده می‌شود. بعضی از ریموت‌ها باتری ندارند و به پریز برق وصل می‌شوند. با فشار

رله‌ها از برق 110 یا 220 ولت برای راه‌اندازی تجهیزات استفاده می‌کنند. رله‌ها توسط کلیدهای کم‌ولتاژ (کمتر از 24 ولت) کنترل می‌شوند. خود کلیدها به طور دستی یا اتوماتیک عمل می‌کنند. کنترل اتوماتیک یا کامپیوتری وظیفه برنامه‌ریزی راه‌اندازی، زمان‌بندی تایمرها، تنظیم دما و رفع اشکال را برعهده دارد.

کنترل‌های اتوماتیک امروزی جامع‌ترند و ویژگی‌های بیشتری دارند و به صورت برنامه‌های کامپیوتری سازماندهی می‌شوند. همگی از ویژگی کاربری آسان و استارت سریع برخوردارند.

شکل (118) تابلوی مرکزی برق را با یک سیستم کنترل اتوماتیک نشان می‌دهد. پانل ایمنی آن برداشته شده تا شما بتوانید رله‌ها و سیم‌کشی آنرا مشاهده کنید. پانل کنترل (بُرد چاپی، آیتم 1)، رله‌ها (آیتم 2) و فیوزهای برق 110 یا 220 ولت (آیتم 3) در داخل باکس فلزی (آیتم 4) قرار دارند. دیگرام سیم‌کشی (آیتم 5) پشت در تابلو نصب شده است. این تابلوی برق طبق یک برنامه و به طور اتوماتیک تجهیزات جکوزی را راه‌اندازی می‌کند. امکان استفاده دستی نیز وجود دارد.

پانل کنترل همان مغز سیستم است که دائماً سیستم را تحت نظر دارد تا اعمال ضروری را انجام دهد. اگر تغییری را در دمای آب یا هوا احساس کند، گرمکن را خاموش یا روشن می‌کند. این پانل تشخیص می‌دهد که یک پوش باتن جکوزی فشار داده شده و یک وسیله خاص را راه‌اندازی کرده است.



شکل (117): ریموت کنترل بی‌سیم بالا از چپ به راست: ترانس‌میتور کنترل 110 ولت، ترانس‌میتور کنترل باتری‌دار پایین از چپ به راست: ماجول گیرنده 110 ولت (پشت و رو)، ماجول گیرنده ریموت

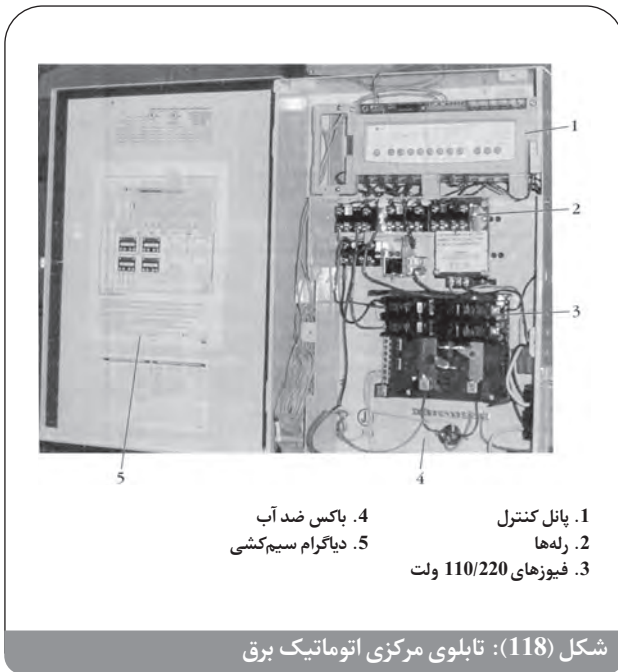


ریموت کنترل سیم - بسته

می‌توان از اجزای فرستنده و گیرنده ریموت کنترل توسط سیم به یکدیگر متصل شوند. این ریموت کنترل ساده می‌تواند به صورت یک کلید دیواری در داخل خانه برای پمپ و گرمکن به کار رود. امروزه از ریموت‌های جامع‌تر و کم‌ولتاژ با کلیدهای رله‌ای استفاده می‌شود.

این نوع ریموت کنترل از نظر ظاهر، مشخصات و تعمیر با ریموت کنترل بی‌سیم فرق دارد. هر دو کنترل اجزای اصلی مشترک دارند که تا حد زیادی باعث تسهیل استفاده از آن‌ها می‌شود.

- فرامین ریموت کنترل سیم - بسته:
- فیلتر پمپ
- جت پمپ (پمپ آب پر فشار)
- دمنده
- چراغ‌های استخر و جکوزی
- گرمکن
- دیگر تجهیزات کمکی



1. پانل کنترل
2. رله‌ها
3. فیوزهای 110/220 ولت
4. باکس ضد آب
5. دیاگرام سیم‌کشی

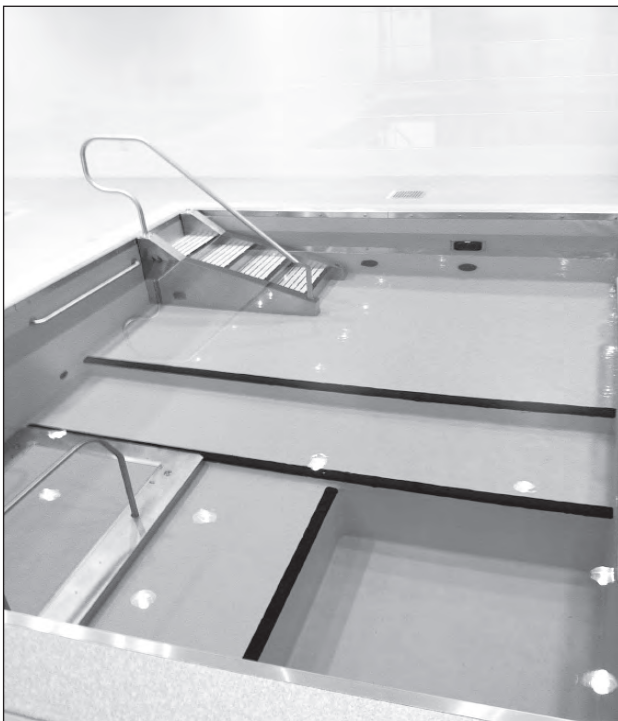
شکل (118): تابلوی مرکزی اتوماتیک برق

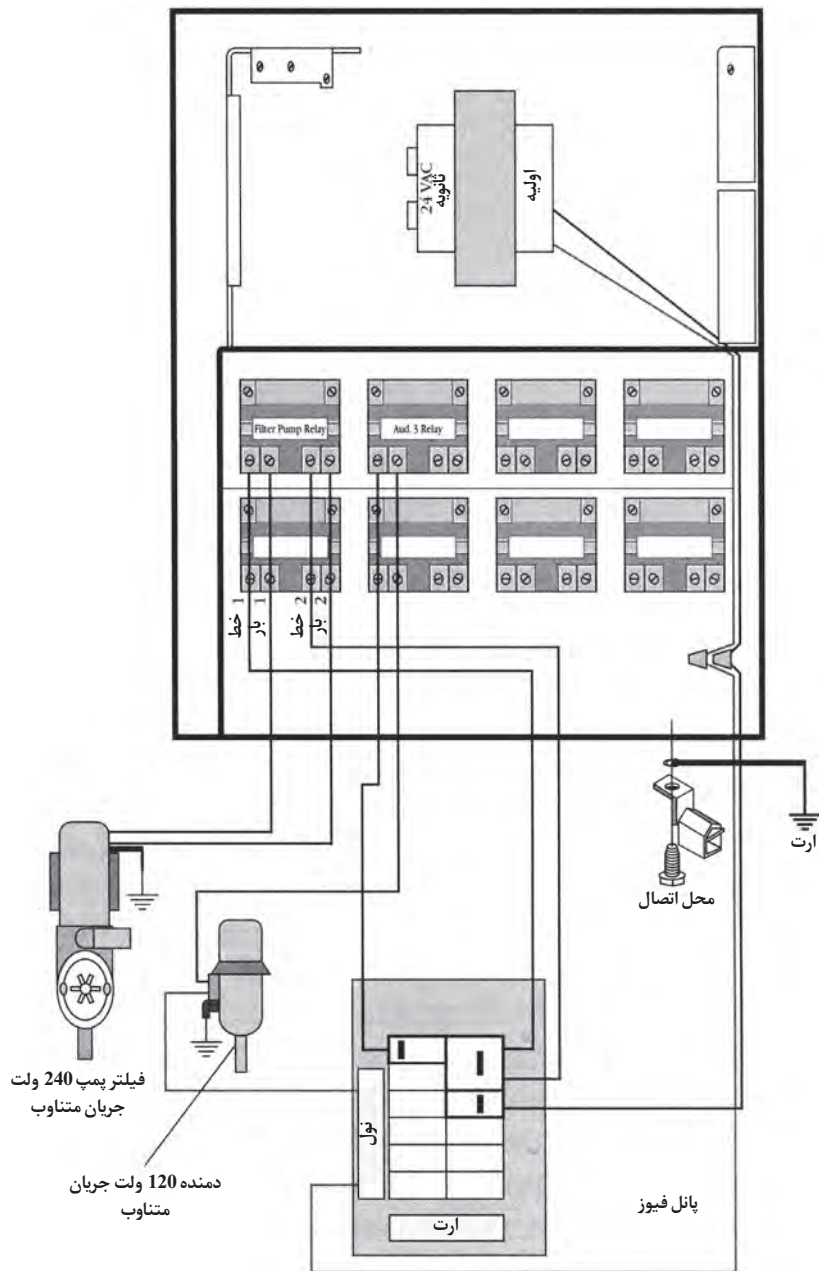
شکل (119) تابلوی مرکزی برق را بدون پانل نشان می‌دهد. شما می‌توانید مسیر جریان برق را از فیوزها، رله‌ها و وسایل جکوزی مشاهده کنید. رله یک کلید است که باعث راه‌اندازی یک وسیله الکتریکی با برق 110 یا 220 ولت می‌شود. وقتی رله توسط یک کویل مغناطیسی کم‌ولتاژ (24 ولت یا کمتر) تحریک می‌شود، مدار الکتریکی تکمیل می‌شود. به عبارت دیگر، از کنترل‌های کم‌ولتاژ برای وسایل الکتریکی 110 یا 220 ولت استفاده می‌شود. شکل B (119) وظایف پانل کنترل و دیاگرام سیم‌کشی را نشان می‌دهد که در پشت در تابلو نصب شده است. وقتی پانل کنترل برای اتوماتیک کردن کلیه وظایف برنامه‌ریزی می‌شود، تابلوی مرکزی برق کمی دورتر از استخر و جکوزی قرار می‌گیرد.

شکل (120) یک ریموت کنترل سیم - بسته را برای کنار جکوزی، یک ریموت کنترل را برای داخل خانه و یک ریموت کنترل بی‌سیم را نشان می‌دهد. همگی آن‌ها با تابلوی مرکزی برق شکل (118) کار می‌کنند. نوع سیم - بسته به صورت ماجول طراحی شده که چهار رابط دارد و به تابلوی مرکزی برق متصل می‌شود. اتصال آن به رابط خاص، لحیم‌کاری یا سیم‌کشی دیگر نیازی ندارد. ریموت کنترل کنار جکوزی ضد آب است ولی برای زیر آب طراحی نشده است. مدل‌های پوش‌باتی ساده نیز وجود دارد که در کنار جکوزی نصب می‌شوند. ریموت‌ها با ولتاژ 10 ولت جریان مستقیم (DC) کار می‌کنند.

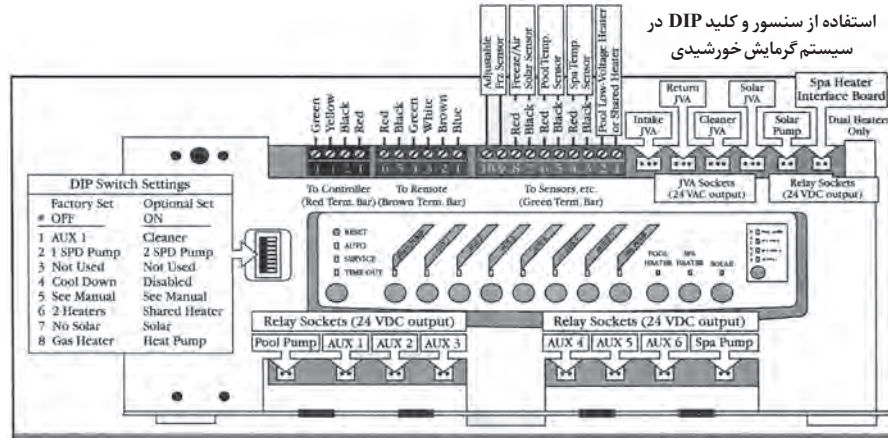
تابلوی اتوماتیک شکل (118) مانند سایر سیستم‌های اتوماتیک چند ویژگی مهم دارد:

- برنامه‌ریزی در پانل ریموت کنترل در داخل خانه انجام می‌شود. ماجول کنترل همان ریموت کنترل است که مستقیماً به تابلوی مرکزی برق در زمان سرویس یا تعمیر وصل می‌شود. ماجول باعث قفل شدن هرگونه ریموت کنترل می‌شود تا اطمینان دهد فقط یک فرمان به بُرد چاپی برنامه داده می‌شود.
- پانل کنترل شامل حافظه برنامه‌ریزی است که برق آن توسط فیوزها تامین می‌شود که از یک باتری 9 ولت برای جلوگیری از بین رفتن حافظه در زمان قطع برق استفاده می‌کند.
- تابلوی کنترل برق به سنسورهای دما و هوا، ترمیستور، مجهز است (شکل 121) که دما را اندازه‌گیری کرده و اطلاعات را از طریق پانل کنترل سیم - بسته منتقل می‌کند
- دکمه‌های پانل کنترل و ریموت کنترل و رله‌ها تحت عنوان فیلتر و گرما و موارد دیگر اسم‌گذاری می‌شوند. دکمه‌های کمکی به تجهیزاتی از قبیل دمنده هوا، جت پمپ، چراغ‌های جکوزی و امثال آن‌ها متصل





شکل (119): (A) سیم‌کشی پانل مرکزی (B) پانل کنترل پانل مرکزی با سیم‌کشی مربوطه



استفاده از سنسور و کلید DIP در سیستم گرمایش خورشیدی

- Aux button : کلید تجهیزات کمکی
- Heater button : کلید گرمکن
- Solar button : کلید پمپ سیستم گرمایش خورشیدی
- valves button : کلید شیر برقی
- Spa mode LED : چراغ سیگنال جکوزی
- pool mode LED : چراغ سیگنال استخر
- Relay sockets : فیش‌های رله
- DIP switch : کلید سیستم گرمایش خورشیدی
- Auto / service time out button : کلید سه‌حالته اتوماتیک، دستی و قفل شده سیستم
- Auto mode : حالت اتوماتیک
- service mode : حالت دستی
- Time out mode : قفل شدن سیستم به مدت 3 ساعت
- Note : عدم اینترلاک مدار در زمان time out
- Pool pump button : کلید پمپ استخر
- Spa pump button : کلید پمپ جکوزی

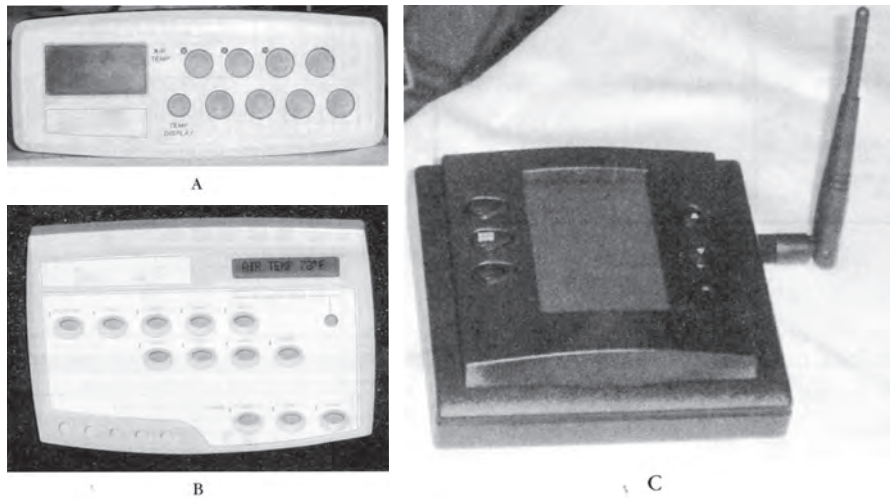
ادامه شکل 7.6: (A) سیم‌کشی پانل مرکزی (B) پانل کنترل پانل مرکزی با سیم‌کشی مربوطه

کنتورهای جریان آب

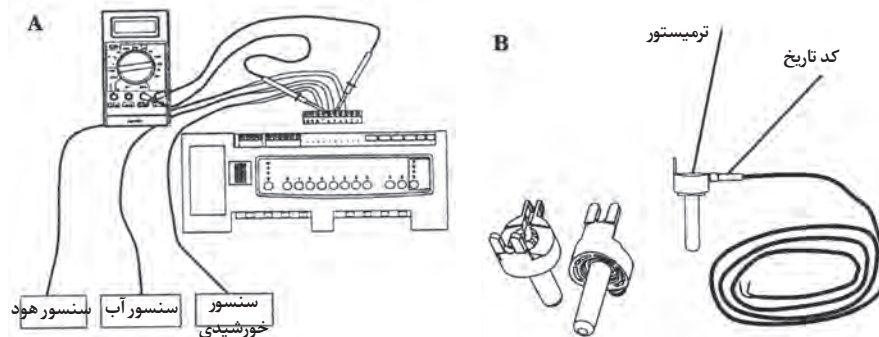
کنتورهای جریان برای اندازه‌گیری سیالات داخل لوله به کار می‌روند که شبیه ترمومتر و از جنس پلاستیک شیشه‌ای مدرج می‌باشند. آن‌ها جریان را بر حسب گالن یا لیتر در دقیقه نشان می‌دهند (شکل 122). بالا و پایین رفتن وزنه سربی داخل آن به جریان آب لوله بستگی دارد. کنتر و لوله با اتصالات نر و ماده به یکدیگر متصل می‌شوند. کنترهای جریان معمولاً در تاسیسات تجاری جهت تست مقدار جریان آب توسط واحد بهداشت به کار می‌رود. فقط از یک کنتر استفاده کنید. فشار سیستم دچار تغییر می‌شود، ولی مقدار جریان بر حسب گالن یا لیتر در دقیقه در تمام سیستم یکسان است. کنتر را در یک سر زانوی 90 درجه قرار ندهید. آیین‌نامه‌ها بر یک فاصله حداقل به اندازه 10 برابر قطر از ورودی زانوی 90 درجه و به اندازه 2 برابر از خروجی آن تاکید دارند. با فرض لوله به قطر 2 اینچ (50 میلی‌متر)، کنتر در فاصله 20 اینچی (50 سانتی‌متری)؛ زانوی 90 درجه بعدی (20×2=40) و 4 اینچی (10 سانتی‌متری) بعد از آن (4×2=8) نصب شود.

می‌شوند.

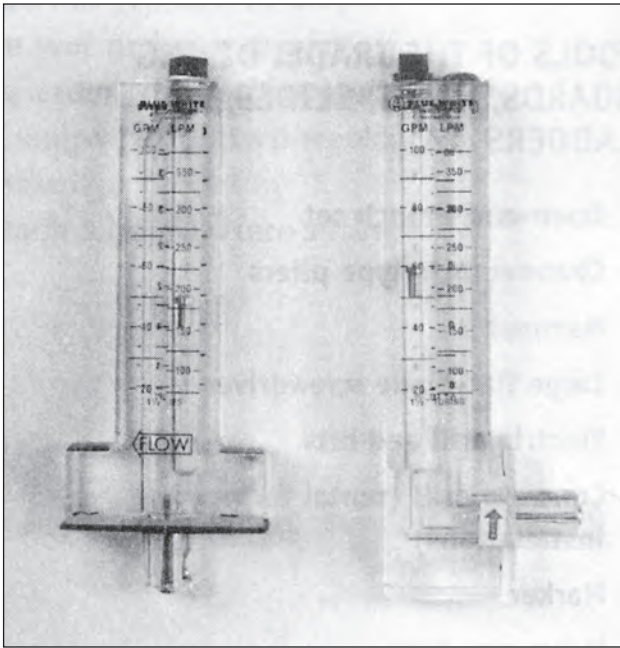
- ریموت کنترل کنار جکوزی یک المنت گرمایی کوچک برای رطوبت‌زدایی دارد.
- سیستم‌های کنترل اتوماتیک برای راه‌اندازی شیرهای موتور جکوزی به کار می‌روند. یک سیستم می‌تواند شیر فیلتر و گرمایش استخر را به فیلتر و گرمایش جکوزی متصل کند و یا تنظیم ترموستات گرمکن را از دمای استخر به دمای جکوزی تغییر دهد. ریموت کنترل‌ها از برنامه‌های کامپیوتری استفاده می‌کنند. ریموت کنترل شکل (120) یک دکمه برای هر کاری دارد. ریموت کنترل شکل (120) B یا (120) C یک محافظ کوچک و کلیدهای برنامه‌ریزی دارد. ریموت کنترل‌های خانگی با منوی کامپیوتری برنامه‌ریزی شده ارائه می‌شوند. در زمان نصب یک سیستم اتوماتیک برای جکوزی از دستورالعمل‌های خاص هر مدل پیروی کنید اینکار به مهارت نجاری نیاز دارد. باید از یک برق‌کار ماهر جهت سیم‌کشی و نصب تابلوی مرکزی کمک بگیرید.



شکل (120): (A) ریموت کنترل در کنار جکوزی - (B) ریموت کنترل در خانه - (C) ریموت کنترل بی‌سیم



شکل (121): (A) تست سنسور ریموت - (B) ترمیسورها



شکل 7.9: کنترل جریان آب با نصب فوقانی و جانبی



نکات: رفع اشکالات کنترل‌های اتوماتیک

ریموت کنترل نمی‌تواند وسایل الکتریکی مورد نظر را روشن کند.

- فیوزها و کلیدهای تابلوی مرکزی را کنترل کنید که در حالت وصل باشند.
- تایمر برنامه‌ریز برق داشته باشد یا دیگر اجزای برنامه‌ریزی شده برق را به وسایل الکتریکی برسانند.
- اگر وسایل الکتریکی از قیمت تابلوی مرکزی روشن می‌شوند، ایراد به سیم‌کشی یا ریموت کنترل مربوط می‌شود. بیشتر ریموت کنترل‌های سیم - بسته در فاصله بیش از 300 فوت (90 متر) کار نمی‌کنند زیرا افت ولتاژ زیاد است.

گرمکن کار نمی‌کند یا نمی‌تواند دمای دلخواه را تامین کند.

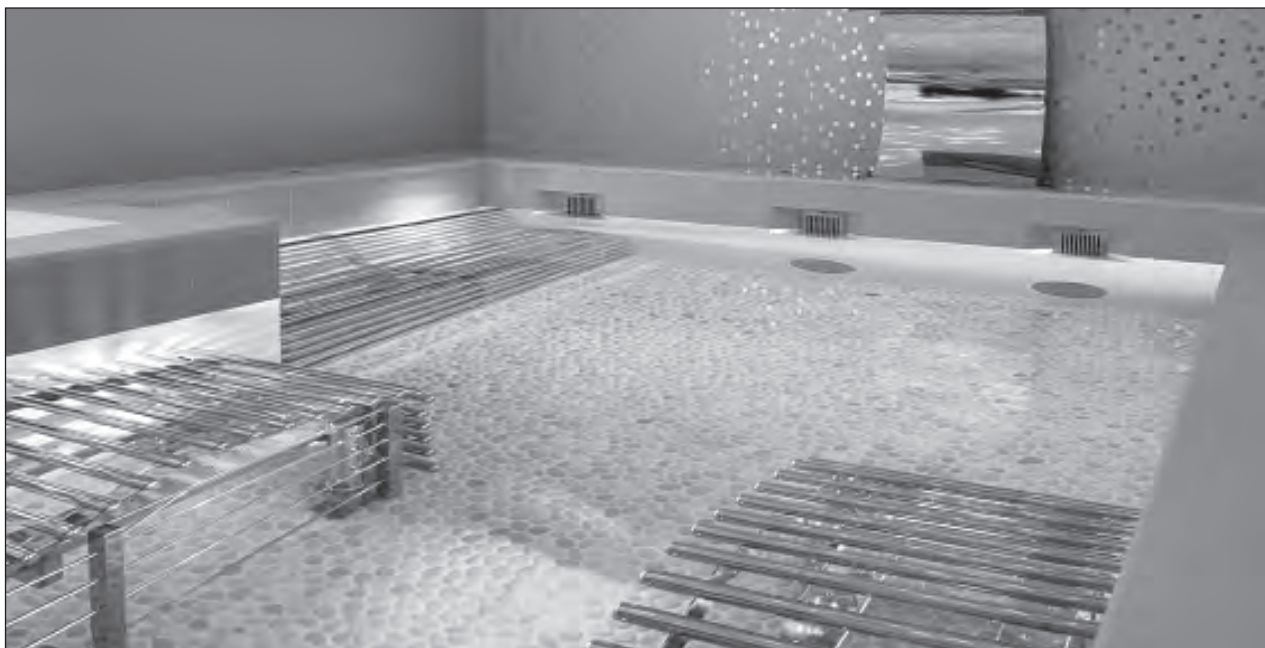
- به احتمال زیاد به ترمیستور مربوط می‌شود. ترمیستور یک سنسوری است که در مسیر جریان آب قرار می‌گیرد (معمولاً در لوله بعد از گرمکن) و سیگنال‌هایی را برای پانل کنترل در قسمت پانل مرکزی می‌فرستد. سنسور را با مولتی‌متر (شکل 121) تست کنید.
- باید ترموستات دستی گرمکن در بالاترین دما تنظیم شود تا ریموت کنترل به درستی کار کند. در غیر این صورت، این کلید مکانیکی باعث خاموش شدن گرمکن در دمای تنظیمی می‌شود و اجازه نمی‌دهد به دمای کنترل اتوماتیک برسد.

کنترل اتوماتیک کار نمی‌کند.

- بیشتر کنترل‌های اتوماتیک دکمه ری‌ست در پانل مرکزی و فیوز خطی در خود ریموت کنترل دارند. دکمه ری‌ست را فشار دهید. اگر عمل نکرد به فیوز خطی مراجعه کنید.
- کنترل‌های اتوماتیک یک باطری 9 ولت برای کار در زمان قطع برق دارند. تجهیزات جکوزی از باطری‌های قابل تعویض استفاده می‌کنند در صورت لزوم، باطری را تعویض کنید.

لوله رزوه شده را با اتصال سه‌راهی به کنتور وصل کنید. یک سر سه‌راهی توسط تبدیل به کنتور وصل شود. اتصالات را تفلون بزنید تا از نشتی آن‌ها جلوگیری شود. چسب آب‌بندی توصیه نمی‌شود؛ زیرا باعث گرفتگی مدخل کنتور آب می‌شود.

می‌توان توسط دریل برقی سوراخی در لوله ایجاد کرد که کمی کوچک‌تر از قطر نرینگی کنتور باشد. علتش آن است که PVC نرم‌تر از فلز کنتور است. بدین طریق یک اتصال آب ایجاد می‌شود. روش قبلی اکیدا توصیه می‌شود.



شما می‌توانید از لوله و اتصالات مسی نیز استفاده کنید.

تخته شیرجه، سرسره، پلکان و نرده

تخته شیرجه

تخته‌های شیرجه در گذشته رایج‌تر بودند؛ زیرا استخرهای امروزی کوچک‌تر و کم‌عمق‌ترند و همگی سعی در صرفه‌جویی آب و انرژی دارند. معمولاً تخته‌های شیرجه به تعمیر یا تعویض نیاز دارند. آن‌ها از چوب انعطاف‌پذیر با روکش فایبرگلاس ضد آب و روکش نازک ضد لغزش ساخته می‌شوند.

تخته‌های شیرجه به صورت ساده و فتری ساخته می‌شوند. شکل (123) طرح‌های مختلف تخته شیرجه را نشان می‌دهد. تخته‌های استخر خانگی به طول 6 تا 12 فوت (1.8 تا 3.6 متر) و به عرض 18 اینچ (45 سانتی‌متر) می‌باشند که در تخته‌های استخر عمومی به ترتیب 16 فوت (5 متر) و 20 اینچ (50 سانتی‌متر) است.

آیین‌نامه‌های ساختمانی و ایمنی آب کافی و عمق مناسب را برای شیرجه رفتن الزامی می‌دانند. یک استخر با حداقل عمق $7\frac{1}{2}$ اینچ (2.3 متر) و عرض 15 فوت (4.6 متر) و طول 28 فوت (8.5 متر) برای کوچک‌ترین تخته مناسب است. در زمان نصب تخته شیرجه به آیین‌نامه‌های استخر مراجعه کنید.

نکات؛ ابزار مورد نیاز تعمیر و تعویض تخته شیرجه، پلکان و نرده

- دست کامل آچار یک سر تخت
- انبر قفلی
- چکش
- پیچ‌گوشتی تخت بزرگ
- دریل برقی و مته
- دریل بتون
- ماژیک
- متر
- 2 سطل 5 گالنی
- بتون زودگیر، ظرف مخلوط کردن بتون
- کاردک
- کهنه و اسفنج

تعمیر و تعویض

بیشتر تخته‌های شیرجه به تعمیر و تعویض نیاز دارند. هرچند تعویض تخته شیرجه ارزان نیست، توصیه می‌شود از تعمیر و رنگ کردن مجدد پرهیز شود. اگر فایبرگلاس ترک بردارد، چوب داخلی مرطوب و به تدریج پوسیده می‌شود. وصله کردن به موقع فایبرگلاس با رزین فایبرگلاس و اضافه کردن

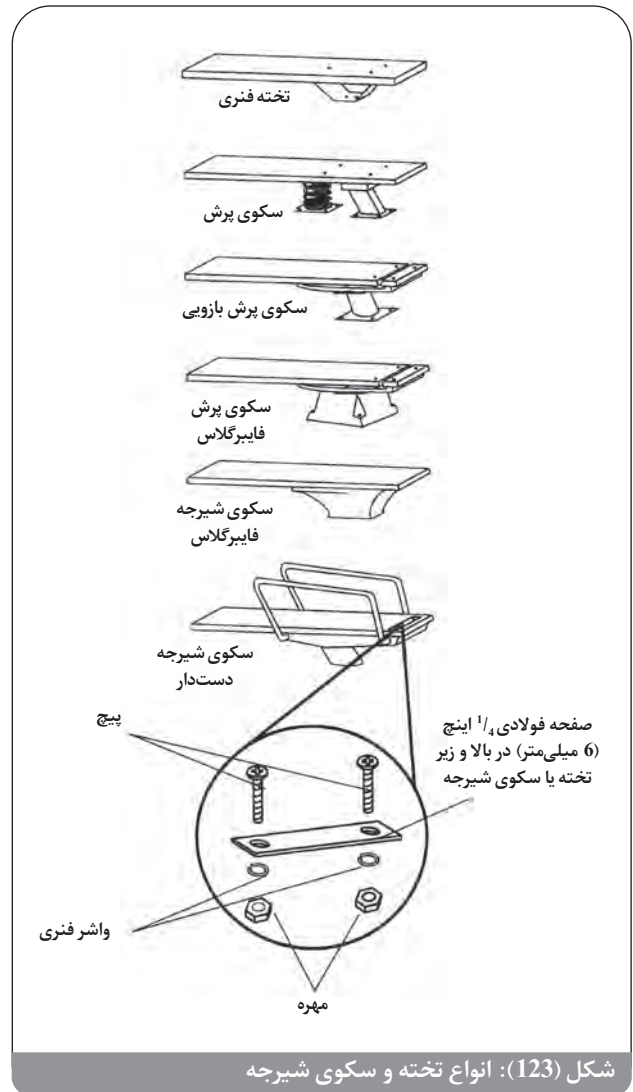
3. در زمان بیرون آوردن از دست شما نیفتد زیرا تخته خیس سنگین است. تخته کهنه را روی تخته جدید بگذارید و از سوراخ‌های آن به عنوان الگو استفاده کنید. آن‌ها را با دریل سوراخ کنید. گاهی تخته‌ها به تعویض بالشتک لاستیکی نیاز دارند.
4. تخته جدید را در جایش قرار دهید. از یک نفر کمک بگیرید. صفحه پیچ را با پیچ‌ها ببندید. پیچ‌های کهنه را حتماً تعویض کنید زیرا ترک‌های پنهان دارند که پس از چند سال زنگ‌زدگی و فشار مستعد شکست شدن هست.
5. مهره‌ها و واشرها و یا صفحه پیچ زیر تخته شیرجه را ببندید. حتماً از واشرهای فنری و تخت و یا صفحه پیچ استفاده شود. تنش تخته در زمان پرش زیاد است. اگر از واشر یا صفحه پیچ استفاده نشود، مهره باعث چاک خوردن تخته می‌شود. واشرها یا صفحه پیچ تنش حاصل را توزیع می‌کنند.
6. از محکم شدن پیچ‌های تخته اطمینان حاصل شود. در غیر این صورت، تخته از نقاط پیچ خواهد شکست. به خاطر دلایل ایمنی و قانونی، تخته را با یک تخته بلندتر تعویض نکنید. از همان نوع تخته و با همان طول استفاده کنید. هیچ‌وقت سعی نکنید تخته را از نظر زیبایی به روز کنید. گاهی یک تخته چند ساله باعث از بین رفتن روکش ضد لغزش می‌شود می‌توان آنرا تعویض کرد. فنرهای یدکی در بازار عرضه می‌شوند.

سر سره‌ها

سر سره‌ها از فایبرگلاس با قاب و پله‌های فلزی ساخته می‌شود. یک سر سره مستقیم از 8 تا 13 فوت (2.5 تا 4 متر) طول دارد که به سطح زیادی نیاز دارد. اگر فضای سطح محدود باشد، از سر سره‌های چپ‌گرد یا راست‌گرد (شکل 124) استفاده شود. همانند تخته‌های شیرجه، ایمنی از همه چیز مهم‌تر است. هر چقدر سر سره بلندتر باشد، باید استخر عمیق‌تر باشد.

نصب

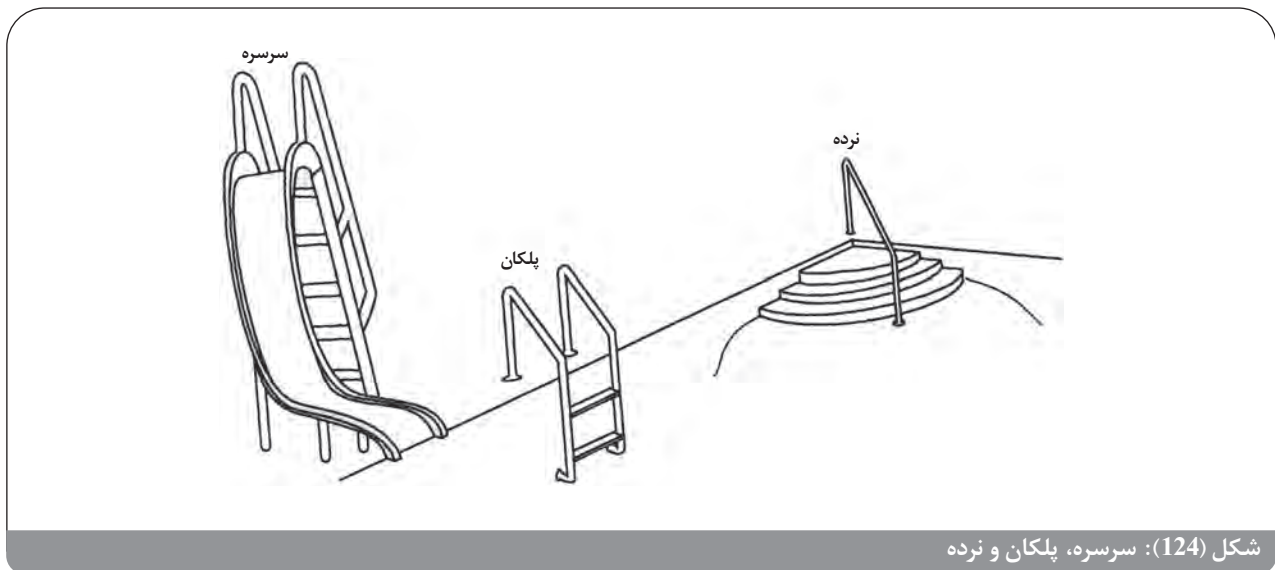
نصب سر سره نسبتاً ساده است و کیت مهار آن در بازار عرضه می‌شود. گاهی باید پایه‌ها آن توسط پیچ به سطح سر سره نصب شود. اینکار توسط اتصالات بتونی خاص انجام می‌شود. گاهی باید با دریل سوراخ‌های $1\frac{1}{2}$ یا 2 اینچ (40 تا 50 میلی‌متر) برای چهار پایه آن ایجاد و با بتون زودگیر نصب شود. بعضی سر سره‌ها لوله‌کشی می‌شوند تا یک لایه آب در امتداد سطح سر سره ایجاد شود. اینکار سطح سر سره را لغزنده‌تر می‌کند. لوله‌کشی خطی طولانی منجر به سرریز استخر می‌شود. بهترین روش آن است که از خط برگشت سیستم آب استخر استفاده شود. البته اینکار به لوله بیشتر نیاز دارد.



شکل (123): انواع تخته و سکوی شیرجه

روکش ضد لیز خوردن از خراب شدن تخته شیرجه جلوگیری می‌کند. در غیر این صورت، تخته شیرجه به زودی می‌شکند. شکل (123) سخت‌افزار تخته شیرجه را نشان می‌دهد.

1. مهره‌ها، واشرهای فنری و تخت و یا صفحه پیچ تخته سکورا از زیر تخته باز کنید. در زمان باز کردن، یک نفر تخته را بگیرد تا داخل استخر سقوط نکند.
2. پیچ‌های نگهدارنده تخته به سکورا باز کنید. دو پیچ در قسمت سر یا میانی وجود دارد. صفحه پیچ و واشر آب‌بندی را نیز بیرون آورید. تخته



معمولاً از لوله ۴/۶ اینچ (۶ میلی‌متر) استفاده می‌شود. آنرا داخل باغچه‌ها یا لبه‌های ساختمان پنهان سازید. از یک شیر قطع جریان استفاده کنید تا در زمان عدم استفاده از سرسره آنرا ببندید. آب گرم در بالای سطح سرسره منتقل و به سرعت تبخیر می‌شود و آهسته پایین می‌آید.

نگهداری

معمولاً سرسره‌ها به علت ساییده شدن و آفتاب رنگ خود را از دست می‌دهند. از پولیش یا لعاب شیشه‌ای برای حفظ ظاهر آن استفاده کنید. رنگ کردن توصیه نمی‌شود. حتی از رنگ اپوکسی استفاده نکنید زیرا اصطکاک ثابت و آفتاب و گرما باعث از بین رفتن رنگ می‌شوند. غالباً سطح رنگ شده اکسید می‌شود و رگه‌های پودری را روی بدن یا پشت شناگران ایجاد می‌کنند.

تنها مساله مهم نگهداری سرسره‌ها همان ایمنی است. سرسره را در زمان سرویس تکان دهید تا پیچ‌ها شل نباشد. باقی ماندن آب روی سطح سرسره باعث زنگ‌زدن پیچ‌ها می‌شود. پیچ‌های زنگ‌زده را تعویض کنید. سرانجام، اتلاف آب سرسره باعث کاهش سطح واقعی آب استخر می‌شود.

ادامه دارد...







شبکه‌های آبرسانی

انقصاد، لخته‌سازی و رسوب‌گیری

مهندس محمدرضا افضلی



گام ب: طرح حوضچه‌ی لخته‌سازی

۱. ابعاد واحد

الف. حجم لازم را محاسبه کنید.

دبی طرح لازم برای هر حوضچه، یک چهارم حداکثر دبی روزانه است.

زمان ماندگاری کل 30 دقیقه برای حوضچه‌ی لخته‌سازی سه مرحله‌ای در

نظر گرفته می‌شود.

$$\text{حجم} = 30 \text{ min} \times 60 \text{ s/min} \times 0.328 \text{ m}^3/\text{s} = 3590 \text{ m}^3$$

حجم هر مرحله از حوضچه‌ی لخته‌سازی =

ب. ابعاد حوضچه را محاسبه کنید.

در این مثال طراحی، در حوضچه‌ی لخته‌سازی، محور لخته‌ساز عمود

بر جریان انتخاب می‌شود. عرض حوضچه به موازات لخته‌ساز برابر است

با عرض حوضچه‌ی ته‌نشین‌سازی، که 18.4 m است. طول هر مرحله، در

راستای عمود بر محور لخته‌ساز برابر است با عمق آب. لخته‌سازی در سه

مرحله انجام می‌شود. بنابراین طول کل سه مرحله برابر است با 3d.

$$d \times d \times 18.4 = (V)$$

$$d = \left(\frac{197 \text{ m}^3}{18.4 \text{ m}} \right)^{1/2}$$

عمق لازم آب $d = 3.27 \text{ m}$.

هرگاه عمق آب 3.3 m باشد، ابعاد هر مرحله عبارت است از: 3.3 m (طول)

18.4 m (عرض) $\times 3.27 \text{ m}$ (عمق)، و حجم کل آن 199 m^3 . آب از طریق

شود، از ناوهی پارشال می توان به عنوان وسیله ای دقیق برای اندازه گیری دبی و کنترل آن استفاده کرد. شرایط جریان آزاد معمولاً بر اساس نسبت عمق جریان H_b در نزدیکی انتهای گلوبی، به عمق جریان H_a در بالادست بخش همگرا، تعیین می شود. شرایط سقوط آزاد در ناوهی پارشال به نسبت H_b/H_a ، به ازای عرض های مختلف گلوبی، بستگی دارد. استفاده از معیارهای زیر برای واریسی شرایط سقوط آزاد متداول است.⁴³

نسبت H_b/H_a	عرض گلوبی W
< 0.6	3-9 in. (76-229 mm)
< 0.7	1-8 ft. (0.30-2.44 m)
< 0.8	0-50 ft. (3.05-15.2 m)

در شرایط جریان آزاد، می توان با استفاده از معادله ی (34) و قرائت عمق جریان H_a ، آهنگ تخلیه از ناوهی پارشال را تعیین کرد.⁴⁴

$$Q = 4WH_a^{1.522}W^{0.026} \quad (34)$$

که در آن



دیوار میان گیر از یک مرحله به مرحله ی دیگر می رود. طول کل سه مرحله، به علاوه ی 0.1 m برای ضخامت دیوار میان گیر 10 m است. بنابراین، ابعاد هر چهار حوضچه ی لخته سازی عبارت است از 10 m (طول) \times 18.4 m (عرض) \times 3.27 m (عمق). حجم کل هر حوضچه (شامل حجم دیوارهای میان گیر) برابر 596 m^3 است. طرح جانمایی کلی حوضچه های لخته سازی در شکل (64) نشان داده شده است. جزئیات طرح حوضچه ی لخته سازی در شکل (65) نشان داده شده است.

2. **سازه ی ورودی:** سازه ی ورودی هر حوضچه ی لخته سازی از یک ناوهی پارشال، یک کانال ورودی، یک کانال توزیع ورودی، و سرریزهای توزیع ورودی تشکیل شده است. آب انعقاد یافته توسط کانال خروجی به عرض 0.85 m از حوضچه ی اختلاط سریع به ناوهی پارشال منتقل می شود. پس از ناوهی پارشال سقوط آزاد تامین می شود. آب بعد از عبور از دبی سنج، از طریق یک کانال ورودی کوتاه با دوز انوی 90° ، به کانال توزیع ورودی جاری می شود. کانال ورودی با مقطع باریک شونده طراحی می شود تا سرعت در کانال تقریباً ثابت شود. پنج سرریز مستقیم موازی با کانال در نظر گرفته می شود تا آب را به طور یکنواخت در اولین مرحله ی حوضچه ی لخته سازی توزیع کند.

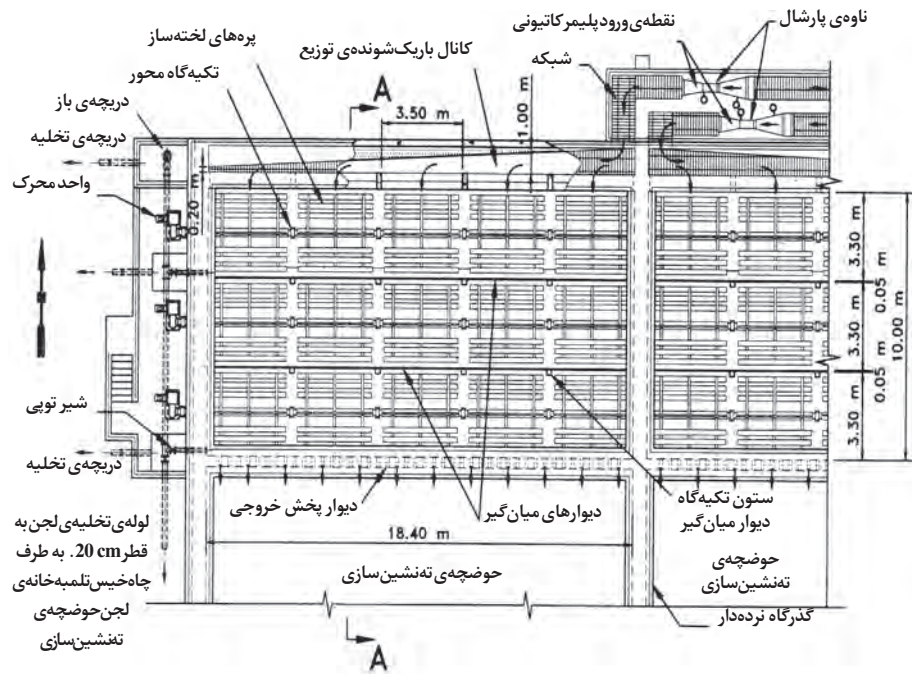
3. **سازه ی خروجی:** سازه ی خروجی هر حوضچه ی لخته سازی از یک دیوار پخش ساده تشکیل شده است. آب لخته شده از طریق سوراخ هایی که به طور یکنواخت در دیوار پخش آرایش یافته اند وارد حوضچه ی ته نشین سازی می شود. سرعت عبور از این سوراخ ها به اندازه ای کم هست که از تخریب لخته جلوگیری کند. این لخته ها در حین سه مرحله لخته سازی تشکیل می شوند و نسبتاً شکننده اند.

4. طراحی ناوهی پارشال و تجهیزات

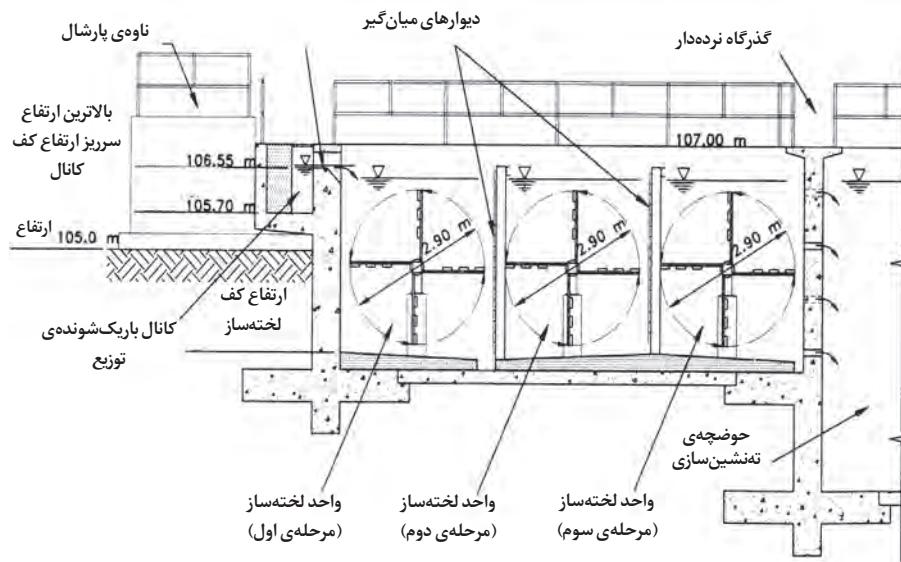
الف. طراحی ناوهی پارشال

ناوهی پارشال در ورودی کانال توزیع ورودی حوضچه ی لخته سازی قرار دارد. هدف از تعبیه ی ناوهی پارشال فراهم آوردن داده های جریان مورد نیاز تصفیه خانه در ورودی هر زنجیره ی فرآیند، به منظور تضمین این است که ظرفیت کل تصفیه خانه به طور مساوی بین چهار زنجیره ی فرآیند تقسیم می شود. تلاطم ناشی از جهش هیدرولیکی (ضربه قوچ) در سقوط آزاد پس از ناوه، انرژی لازم برای مخلوط کردن پلیمر کاتیونی (کمک منعقدکننده) با آب انعقاد یافته را تامین می کند.

ناوهی پارشال (شکل (66) الف) از سه بخش اساسی تشکیل می شود: (1) یک بخش همگرای بالادستی، (2) یک گلوبی با عرض ثابت و (3) یک بخش واگرای پایین دستی. اگر تخلیه از ناوه آزادانه یا تحت شرایط سقوط آزاد انجام

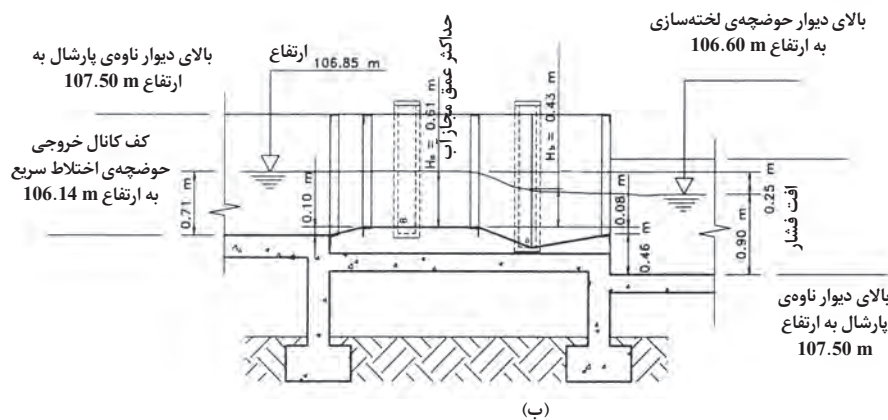
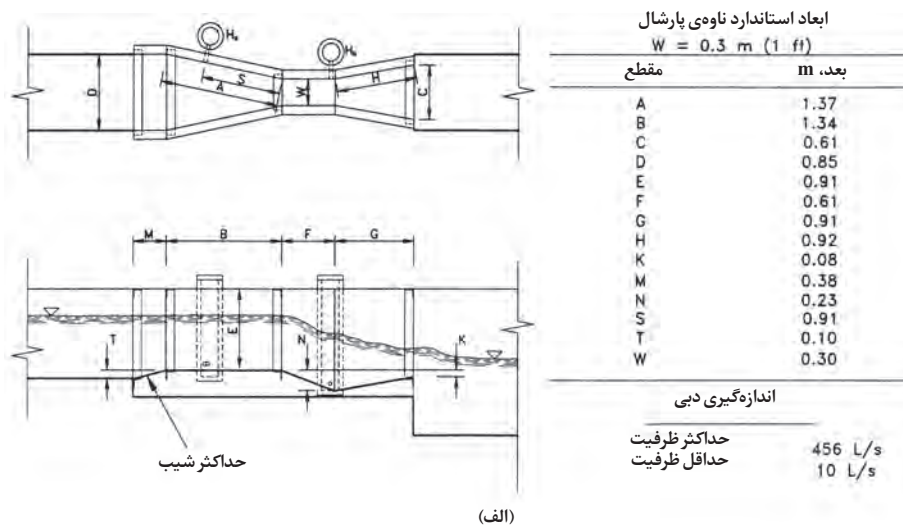


(الف)



(ب)

شکل (65): جزئیات حوضچه‌های لخته‌سازی. (الف) نمای افقی حوضچه‌ی لخته‌سازی (هر چهار حوضچه همین نما را دارند). (ب) مقطع A-A.



شکل (66): جزئیات طرح ناوهی پارشال. (الف) ابعاد لازم برای ناوهی پارشال به عرض گلوبی 0.3 m (1ft). (ب) نیمرخ هیدرولیکی در ناوهی پارشال.

در این مثال، پارامترهای طراحی ناوهی پارشال به شرح زیر است:

$$دبی حداکثر Q = 0.328 \text{ m}^3/\text{s} \text{ (} 11.5 \text{ cfs)}$$

$$عرض گلوبی W = 0.30 \text{ m (} 1.0 \text{ ft)}$$

$$\text{نسبت غوطه‌وری } H_p/H_a < 70\%$$

ناوهی پارشالی با جریان آزاد و عرض گلوبی 0.3 m (1.0 ft) دبی‌های

حداکثر و حداقل 0.01 و $0.456 \text{ m}^3/\text{s}$ (0.35 و 16.1 cfs) دارد.⁴³ ابعاد ناوهی

پارشال مورد استفاده در این مثال، در شکل (66) (الف) ارائه شده است.^{45,46}

$$Q = \text{آهنگ جریان آزاد، cfs}$$

$$W = \text{عرض گلوبی، ft}$$

$$H_p = \text{عمق آب در بالادست نقطه‌ی اندازه‌گیری، ft}$$

اگر نسبت H_p/H_a از حد مفروض در بالا بیشتر شود، ناوهی پارشال

تحت شرایط غرقایی کار می‌کند. تحت این شرایط تخلیه به تاخیر می‌افتد.

دبی را می‌توان فقط با قرائت هر دو کمیت H_p و H_a و استفاده از منحنی‌های

کالیبره‌ای که باید ترسیم شوند، تعیین کرد.

$$P' = \frac{P}{E_{\text{جعبه‌دنده}} \times E_{\text{بوش}}}$$

که در آن

$E_{\text{جعبه‌دنده}}$ = بازده چرخ‌دنده‌ها که ۹۰٪ فرض می‌شود.

$E_{\text{بوش‌ها}}$ = بازده بوش‌ها که ۷۰٪ فرض می‌شود.

فرض کنید $E_{\text{جعبه‌دنده}} = 0.90$ و $E_{\text{بوش‌ها}} = 0.70$ ؛ در این صورت توان لازم

برای موتور چنین محاسبه می‌شود:

$$P' = \frac{1.10 \text{ kW}}{0.9 \times 0.7} = 1.75 \text{ kW (2.3 hp)}$$

به همین ترتیب، توانی که برای مراحل دوم و سوم لخته‌سازی، با گرادیان‌های سرعت ۳۰/س و ۱۵/س مصرف می‌شود، تعیین شده است. مقادیر حاصل عبارت‌اند از ۰.۲۷kw و ۰.۰۷kw. توان‌های لازم برای موتور، به ترتیب، عبارت‌اند از ۰.۴۳kw (۰.۵۸ hp) و ۰.۱۱kw (۰.۱۵ hp). هر موتور کنتاکت‌هایی دارد تا بتوان وضعیت کاری آنرا پایید. سرعت چرخش پره‌ها نیز

منحنی کالیبره‌سازی ناوهای پارشال انتخابی m-0.3 نیز با استفاده از معادله‌ی (34) ترسیم شده و در شکل (67) نشان داده شده است.

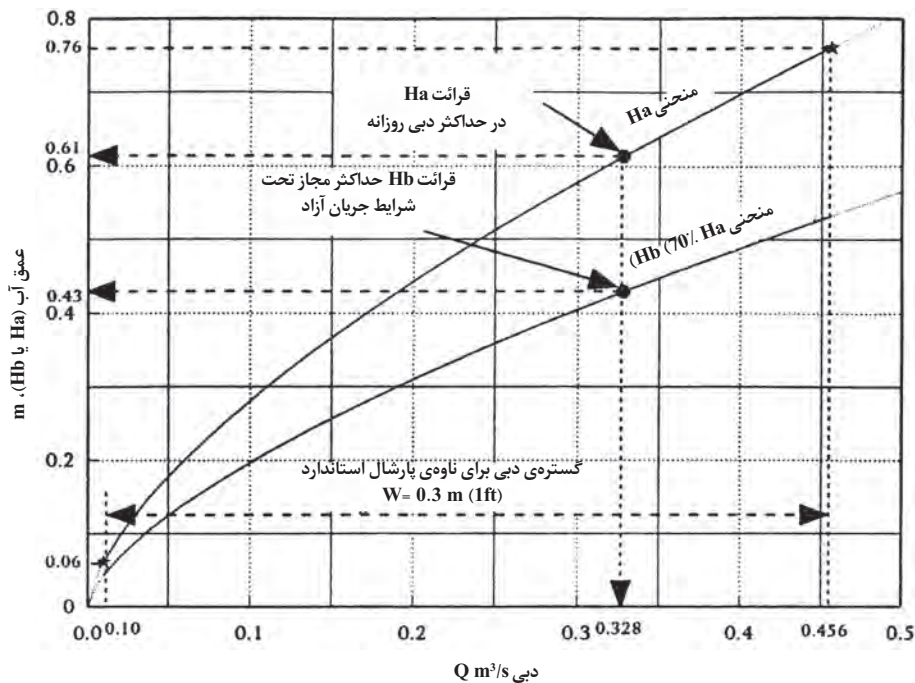
ب. طراحی پره‌های لخته‌ساز

طراحی پره‌های لخته‌ساز شامل انتخاب دور مخلوط‌کن، اندازه‌ی پره، توان لازم، تعداد پره‌ها، اندازه‌ی چرخ پره‌دار و طرح جانمایی است. ا.توان لازم برای لخته‌ساز را محاسبه کنید.

گرادیان سرعت در مرحله‌ی اول لخته‌ساز عبارت است از $G = 60/s$. حجم حوضچه $V = 199 \text{ m}^3$ و $\mu = 1.518 \times 10^{-3} \text{ N-s/m}^2$ در 5°C توانی که به آب داده می‌شود، از معادله‌ی (19) به دست می‌آید.

$$P = (60/s)^2 \times 199 \text{ m}^3 \times 1.518 \times 10^{-3} \text{ N-s/m}^2 = 1087 \text{ N-m/s} = 1.10 \text{ kW}$$

توان لازم برای موتور با استفاده از بازده جعبه‌دنده و بوش‌های دستگاه لخته‌ساز محاسبه می‌شود.



شکل (67): منحنی کالیبره‌سازی ناوهای پارشال با گلوپی به عرض 0.3m.



پاییده می شود.

ii. اندازه‌ی پره، تعداد پره‌ها و طرح جانمایی چرخ پره‌دار را تعیین کنید.

چرخ‌های پره‌دار را در چند قسمت می‌سازیم تا ساخت، نصب و حمل آن‌ها آسان‌تر شود. (شکل 65 را ببینید). طول هر قسمت از چرخ 3.2m است. قطر چرخ پره‌دار تقریباً 85٪ عمق آب در حوضچه‌ی لخته‌سازی است. به این ترتیب می‌توان از اختلاط کامل در محفظه‌ی لخته‌سازی مطمئن شد. در هر مرحله از حوضچه‌ی لخته‌سازی، 5 قسمت از چرخ پره‌دار نصب می‌شود و هر قسمت روی هم‌رفته دوازده پره دارد. (شکل 65) الف را ببینید. عرض هر پره 20cm و طول آن 3.2m است. فاصله‌ی بین دو پره‌ی مجاور 15cm است. این آرایش در شکل (68) نشان داده شده است.

iii. سرعت چرخش لخته‌ساز را محاسبه کنید.

در مرحله‌ی اول، پنج قسمت یا پنج چرخ پره‌دار نصب می‌شود. هر چرخ پره‌دار 12 پره به طول 3.2m و عرض 0.20m دارد. چنانکه در شکل (68) نشان داده شده است، در هر یک از مواضع 2.7m، 2.0m و 1.3m، چهار پره به صورت مرکز به مرکز نصب شده‌اند. سرعت چرخش از معادله‌ی (31)، پس

از انجام اصلاح مناسب در این معادله، به دست می‌آید.

$$P = \frac{C_{DP}}{2} (A_1 v_1^3 + A_2 v_2^3 + A_3 v_3^3)$$

که در آن

P (توان داده شده به آب) = 1095N برای مرحله‌ی اول.

C_{D0} = ضریب مقاومت = 1.35 (برای اطلاع از نسبت طول به عرض پره به جدول (46) نگاه کنید. $L/W = 3.2/0.20 = 16$).

A_1 ، A_2 و A_3 = سطح کل پره‌ها در هر موضع از هر مرحله.

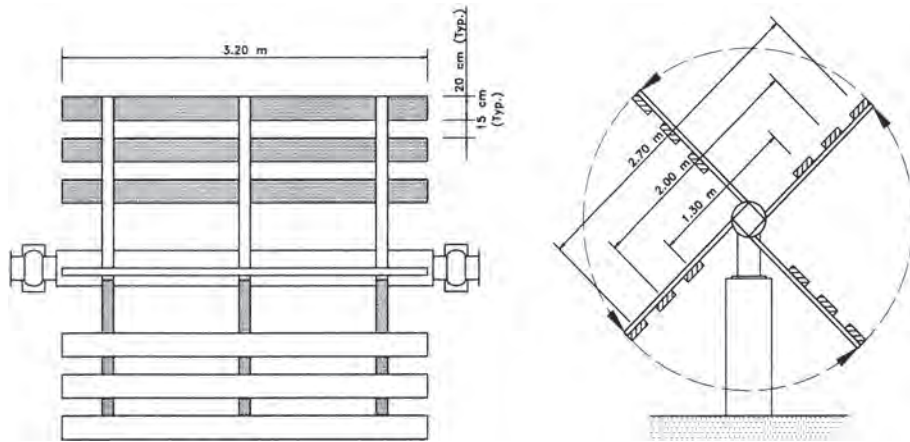
در مرحله‌ی اول پنج قسمت و در هر قسمت چهار پره وجود دارد، پس سطح کل پره‌ها در هر موضع چنین محاسبه می‌شود.

$A_1 = A_2 = A_3 = A = 5$ قسمت چرخ پره‌دار در هر مرحله $4 \times$ پره در هر

قسمت $3.2m \times$ (طول پره) $0.2m \times$ (عرض پره) = 12.28m سطح کل پره‌ها در هر موضع.

v_1 ، v_2 و v_3 = سرعت متوسط هر پره نسبت به آب. فرض کنید سرعت پره

نسبت به آب 75 درصد سرعت محیطی مطلق پره باشد.¹



شکل (68): جزئیات پره‌ی لخته‌ساز.

سرعت محیطی پایین‌تر در مرحله‌ی سوم، نه تنها نیاز به توان ورودی کمتر را پاسخ می‌گوید، بلکه به طور موثری از تخریب لخته‌ها بر اثر سرعت‌های محیطی بالا نیز جلوگیری می‌کند.

5. افت فشار و نیمرخ هیدرولیکی

در این بخش، محاسبات هیدرولیکی برای تعیین افت فشار از ناوهِی پارشال در مدخل حوضچه‌ی لخته‌سازی، تا انتهای دیوار پخش بین حوضچه‌های لخته‌سازی و ته‌نشین‌سازی، انجام می‌شود.

الف. افت فشار در ناوهِی پارشال.

ا. عمق جریان H_a را محاسبه کنید. عمق جریان، بادبی روزانه‌ی حداکثر $0.328 \text{ m}^3/\text{s}$ (11.5 cfs) از معادله‌ی (34) به دست می‌آید.

$$11.6 = 4 \times 1 \times H_a^{1.522(1)^{0.026}}$$

با حل کردن این معادله نتیجه می‌شود، $H_a = 2.0 \text{ ft}$ (0.61 m). در غوطه‌وری کمتر از 70٪، داریم: $H_b < 0.7 \times H_a$ یا $H_b < 1.4 \text{ ft}$ (0.43 m) بالای کف بخش گلوبی ناوه.

ii. افت فشار در ناوهِی پارشال را محاسبه کنید. حداقل افت فشاری که باید برای حفظ جریان آزاد تامین شود، از شکل (69) به دست می‌آید.⁴⁵ در حداکثر دبی روزانه‌ی $0.328 \text{ m}^3/\text{s}$ (11.6 cfs) و 70 درصد غوطه‌وری، حداقل افت فشاری که باید تامین کرد 0.24 m (0.8 ft) است. به عبارت دیگر، حداکثر

$$v_1 = \pi n_{rel} d_1 = 0.75 \pi n_{abs} d_1$$

$$v_2 = \pi n_{rel} d_2 = 0.75 \pi n_{abs} d_2$$

$$v_3 = \pi n_{rel} d_3 = 0.75 \pi n_{abs} d_3$$

که در آن

$$d_1, d_2, d_3 = \text{قطر اندازه‌گیری شده از مرکز تا مرکز هر پره، m}$$

$$n_{abs} = \text{سرعت چرخشی مطلق پره، rev/s}$$

با قرار دادن این مقادیر در معادله‌ی (31) نتیجه می‌شود

$$P = \frac{C_D \rho A}{2} (0.75 \pi n_{abs})^3 (d_1^3 + d_2^3 + d_3^3)$$

$$1087 \text{ N}\cdot\text{m/s} = \frac{1.35}{2} \times 1000 \text{ N/m}^3 \times 12.8 \text{ m}^2 \times (0.75 \times \pi \times n_{abs})^3 \times [(2.7 \text{ m})^3 + (2.0 \text{ m})^3 + (1.3 \text{ m})^3]$$

این معادله را حل می‌کنیم؛ نتیجه می‌شود $n_{abs} = 0.069 \text{ rev/s}$ یا rpm

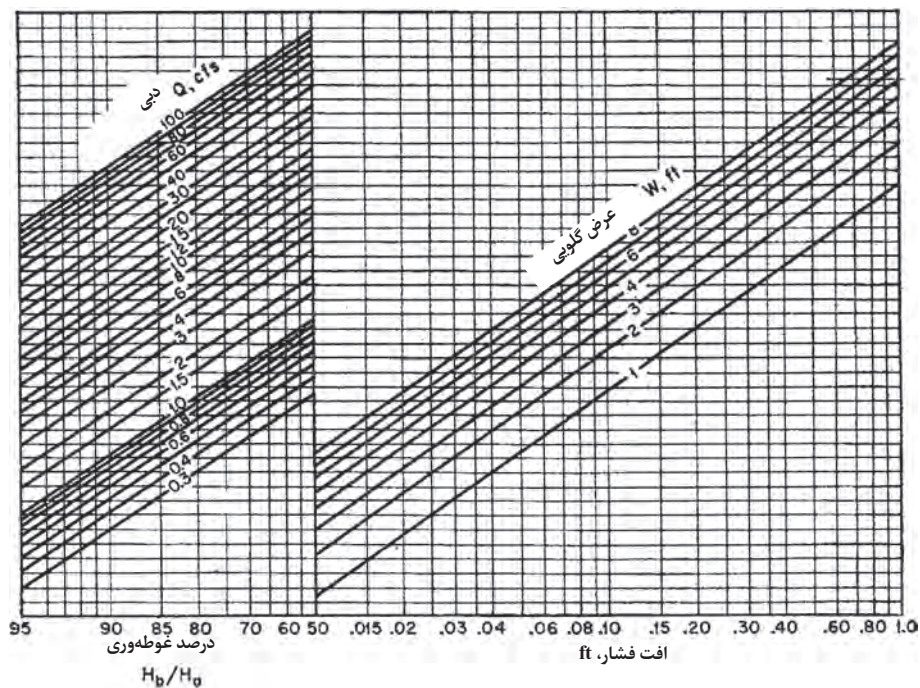
4.1.

سرعت چرخشی مراحل دوم و سوم و لخته‌ساز نیز به همین ترتیب محاسبه می‌شود. در جدول (48) فهرست پارامترهای طراحی لخته‌سازها آمده است. گستره‌ی سرعت محیطی پره‌ها در مراحل اول، دوم، و سوم، به ترتیب، عبارت است از $0.11 - 0.23 \text{ m/s}$ و $0.18 - 0.37 \text{ m/s}$ و $0.28 - 0.58 \text{ m/s}$.

جدول (48): پارامترهای طراحی لخته‌ساز.

دور واقعی	دور، rpm		آب، kW	توان لازم		
	n_{rel}	n_{abs}		موتور الف	گردابان سرعت، $G, s/l$	مرحله
2-10	4.1	3.1	1.10	1.75	60	1
1-6	2.6	1.9	0.27	0.43	30	2
0.5-4	1.6	1.2	0.07	0.11	15	3

الف. اگرچه توان لازم برای موتور، در هر دستگاه لخته‌ساز، متفاوت است، برای هر سه دستگاه از یک نوع موتور استفاده می‌کنیم که قطعات آن‌ها به هم بخورد. توان مشخص شده برای موتور $0.86 kW (2.5 hp)$ است.



شکل (69): حداقل افت فشار لازم در ناوهی پارشال استاندارد.

این سرعت از گستره‌ی متداول 0.45 تا 0.9 m که برای انتقال آب بین کانال اختلاط سریع و کانال لخته‌سازی توصیه می‌شود، اندکی پایین‌تر است. افت‌های فرعی در دو زانوی 90° نیز نادیده گرفته می‌شوند، زیرا فشار سرعتی ناچیز است.

ii. افت فشار در کانال توزیع ورودی را محاسبه کنید. عرض کانال توزیع به تدریج کاهش می‌یابد تا آب در طول کانال بهتر توزیع شود. عرض‌های اولیه و نهایی کانال، به ترتیب، عبارت‌اند از 1 m و 0.2 m. افت فشار را، همان‌طور که در مورد کانال ورودی دیدیم، می‌توان با استفاده از معادله مقاله قبل محاسبه کرد. این افت فشار برابر است با $h_L = 0.00004 \text{ m}$ که آنرا نیز صفر فرض می‌کنیم.

iii. فشار روی سرریزهای توزیع سیال ورودی را محاسبه کنید. پنج سرریز مستقیم در نظر گرفته شده است. طول هر سرریز $L = 3.5 \text{ m}$ است. ستون تکیه‌گاهی به عرض 0.225 m بین دو سرریز تعبیه می‌شود. فشار روی سرریز با استفاده از معادله‌ی سرریز (معادله‌ی 32)، با فرض $C_p = 0.6$ محاسبه می‌شود.

فرض می‌شود هر سرریز یک پنجم دبی حداکثر طرح را دریافت می‌کند.

$$Q = \frac{0.328 \text{ m}^3/\text{s}}{5} = 0.0656 \text{ m}^3/\text{s}$$

مجاز تراز سطح آب در پایین دست، برابر خواهد بود با $(H_p - 0.24 \text{ m}) = (0.61 - 0.24) = 0.37 \text{ m}$ بالاتر از کف بخش گلویی ناوه. در این مثال طراحی، افت فشار سقوط آزاد 0.25 m در ناوه‌ی پارشال تامین می‌شود.

ب. افت فشار سازه‌ی ورودی در پایین دست ناوه‌ی پارشال.

افت فشار در سازه‌ی ورودی، زیر ناوه‌ی پارشال، از افت‌های ایجاد شده در کانال ورودی، کانال توزیع و سرریز ورودی ناشی می‌شود. (نگاه کنید به شکل 65.)

i. فشار در کانال ورودی را محاسبه کنید. عمق آب در کانال ورودی باید تقریباً 0.9 m باشد. عرض کانال در قسمت اول، قبل از زانوی 90° برابر 0.85 m حفظ می‌شود که همان عرض بخش قبل از ناوه‌ی پارشال است. سپس، در قسمت بین زانوی 90° اول و دوم، این عرض به 1 m افزایش می‌یابد. از این عرض به عنوان عرض اولیه‌ی کانال باریک‌شونده‌ی توزیع نیز استفاده می‌شود. با استفاده از عرض متوسط 0.9 m و طول تقریباً 4 m، افت فشار در حداکثر دبی روزانه از معادلات قبل به دست می‌آید: $0.00002 \text{ m} = h_L$ که آنرا صفر فرض می‌کنیم. سرعت متوسط در کانال، در حداکثر دبی روزانه، برابر است با:

$$v_{avg} = \frac{0.328 \text{ m}^3/\text{s}}{0.9 \text{ m} \times 0.9 \text{ m}} = 0.40 \text{ m/s}$$





فرض کنید $n=2$ و فشار روی سرریز را به روش آزمون و خطا محاسبه کنید. نتایج نهایی عبارت اند از $H=0.05\text{ m}$ و $L'=3.0\text{ m}$. سقوط آزادی برابر با 0.23 m برای سرریز در نظر بگیرید.

iv. افت فشار کل را در سازه‌ی ورودی، پس از ناوهِ پارشال، محاسبه کنید.

- افت فشار در کانال ورودی 0.00 m
- افت فشار در کانال توزیع 0.00 m
- سقوط آزاد در سرریزهای توزیع 0.23 m
- جمع 0.23 m

ج. افت فشار در حوضچه‌ی لخته‌سازی.

افت فشار در حوضچه‌ی لخته‌سازی و در عبور از دیوارهای میان‌گیر بین مراحل مختلف ناچیز و قابل چشم‌پوشی است.

د. افت فشار در سازه‌ی خروجی.

افت فشار در خروجی در سوراخ‌های دیوار پخش بین حوضچه‌های لخته‌سازی و ته‌نشین‌سازی ایجاد می‌شود. (شکل 65 را ببینید.)

ا. آرایش دیوار پخش. این دیوار که حوضچه‌های لخته‌سازی و ته‌نشین‌سازی را از هم جدا می‌کند از بتن ساخته می‌شود و سوراخ‌های دایره‌ای دارد. مخزن لخته‌سازی به صورت بخشی از مخزن ته‌نشینی طراحی می‌شود، به همین سبب این دیوار میان‌گیر بین دو مخزن را دیوار پخش می‌نامند. نکته‌ی مهم در طراحی دیوار پخش، توزیع یکنواخت جریان در حوضچه‌ی ته‌نشین‌سازی است. برای توزیع یکنواخت جریان در حوضچه‌ی ته‌نشین‌سازی، انرژی جنبشی آب جاری از حوضچه‌ی لخته‌سازی باید مستهلک شود. برای دستیابی به این هدف، دیوار پخش با ویژگی‌های زیر ساخته خواهد شد. نیازهای پایه‌ی طرح عبارت‌اند از:

- سوراخ‌ها باید به طور یکنواخت در سرتاسر دیوار توزیع شوند.
- برای به حداقل رساندن طول فواره‌ها و مناطق مرده‌ی بین سوراخ‌ها، تعداد سوراخ‌ها را باید حداکثر گرفت.
- افت فشار بهینه در سوراخ‌ها باید $2-3\text{ mm}$ باشد.
- حداکثر سرعت جریان در عبور از سوراخ‌ها باید تقریباً 150 mm/s باشد تا از تخریب لخته‌ها جلوگیری شود.
- پیکربندی سوراخ‌ها باید چنان باشد که فواره‌های تخلیه، جریان را به طرف خروجی حوضچه هدایت کنند. دیواره‌های چوبی امتداد جریان را در راستای عمودی منحرف می‌کنند.
- موثرترین نوع دیوار پخش سوراخ‌هایی به قطر 125 mm دارد که به طور یکنواخت توزیع شده‌اند و نسبت بازشدگی دیوار بین 6 تا 8 است.

بعضی از طراحان ترجیح می‌دهند قطر سوراخ را از ضخامت دیوار کمتر بگیرند.³¹

ii. سطح کل سوراخ‌ها را محاسبه کنید. فرض کنید سرعت عبور آب از سوراخ 0.15 m/s است.

$$A = \frac{0.328\text{ m}^3/\text{s}}{0.15\text{ m/s}} = 2.187\text{ m}^2$$

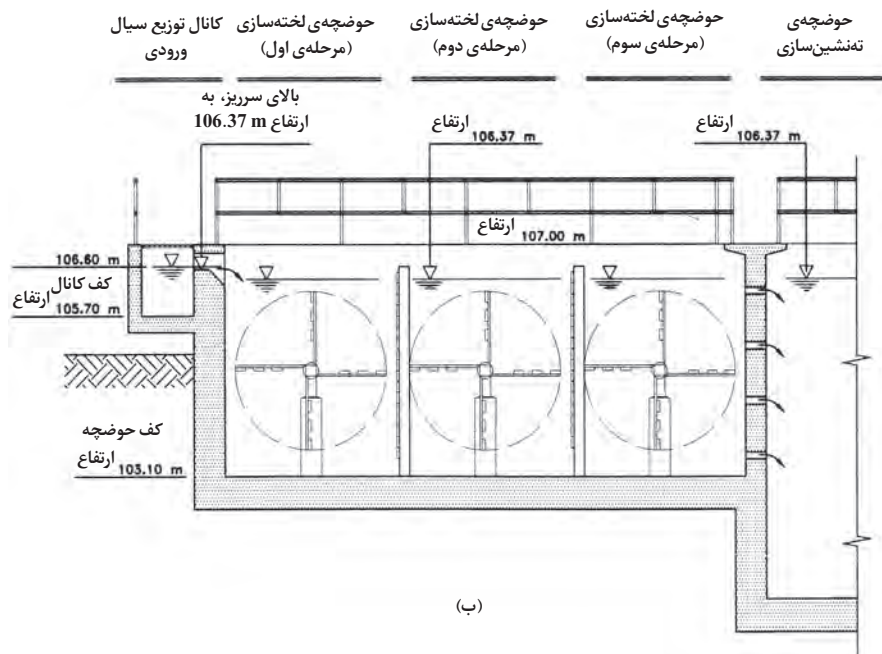
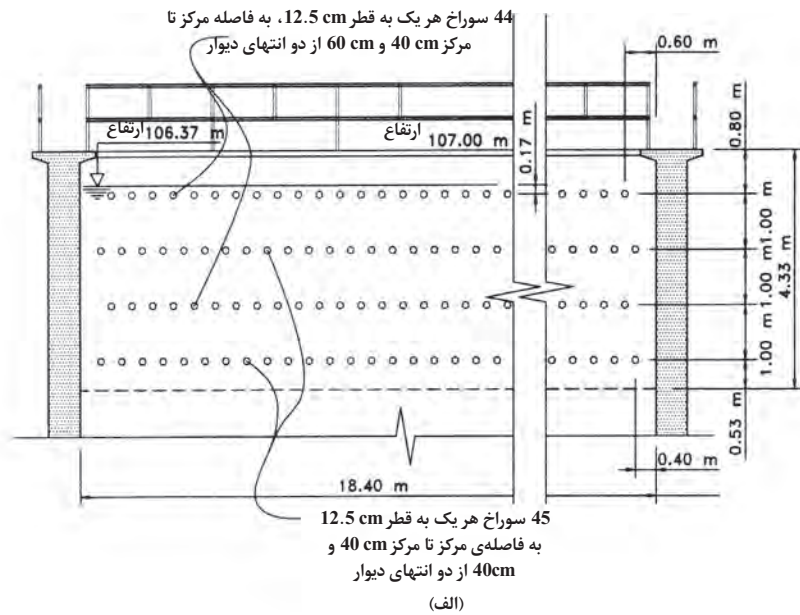
قطر سوراخ‌ها را 12.5 cm (5 in) بگیرید.

$$\text{سطح هر سوراخ} = \frac{\pi}{4} \times (0.125\text{ m})^2 = 0.0123\text{ m}^2$$

$$\text{تعداد سوراخ‌ها} = \frac{2.187\text{ m}^2}{0.0123\text{ m}^2/\text{opening}} = 178$$

178 عدد سوراخ در چهار ردیف در نظر بگیرید. جزئیات طرح دیوار پخش در شکل (70) (الف) آمده است.

iii. افت فشار در سوراخ‌های دیوار پخش را محاسبه کنید. افت فشار در سوراخ دیوار پخش با استفاده از معادله‌ی روزنه، با در نظر گرفتن $C_d=0.6$ و $h_L=0.0032\text{ m}$ محاسبه می‌شود. این افت فشار ناچیز است و آنرا صفر فرض می‌کنیم.



شکل (70): سازی خروجی و نیمرخ هیدرولیکی حوضچه‌ی لخته‌سازی. (الف) جزئیات دیوار پخش. (ب) نیمرخ هیدرولیکی در حوضچه‌ی لخته‌سازی.



هـ. نیمرخ هیدرولیکی در حوضچه‌ی لخته‌سازی را ترسیم کنید.

از روشی شبیه روش به کار رفته برای حوضچه‌ی اختلاط سریع استفاده می‌شود. نیمرخ هیدرولیکی نسبت به ارتفاع سطح آب در حوضچه‌ی ته‌نشین‌سازی ترسیم می‌شود. در طرح حوضچه‌ی ته‌نشین‌سازی مقدار m 106.37 برای ارتفاع سطح آب (WSEL) به دست آمد. محاسبات افت فشار در سازه‌های ورودی و خروجی را قبلاً نشان دادیم. از افت فشار در حوضچه‌ی لخته‌سازی چشم‌پوشی می‌شود.

a. ارتفاع سطح آب (WSEL) و سایر ارتفاع‌های مهم طرح حوضچه‌ی

لخته‌سازی و سازه‌های ورودی و خروجی را محاسبه کنید.

ارتفاع سطح آب (WSEL) در حوضچه‌ی لخته‌سازی = WSEL در حوضچه‌ی ته‌نشین‌سازی) + (افت فشار در سازه‌ی خروجی) = $m + 0.00 \text{ m}$
 $106.37 \text{ m} = (106.37$

ارتفاع کف حوضچه‌ی لخته‌سازی = (ارتفاع سطح آب (WSEL) در حوضچه‌ی لخته‌سازی) - (عمق آب طرح) = $m = (106.37 \text{ m} - 3.27 \text{ m}) = 103.10$

ارتفاع سطح آب (WSEL) در کانال توزیع سیال ورودی = (ارتفاع سطح آب (WSEL) در حوضچه‌ی لخته‌سازی) + (ارتفاع سقوط آزاد در سرریزهای توزیع) = $106.60 \text{ m} = (106.37 \text{ m} + 0.23 \text{ m})$. ارتفاع بالای سرریز توزیع = (ارتفاع سطح آب (WSEL) در کانال توزیع سیال ورودی) - (فشار روی سرریز) = $106.55 \text{ m} = (106.60 \text{ m} - 0.05 \text{ m})$.

ارتفاع کف کانال توزیع = (ارتفاع سطح آب (WSEL) در کانال توزیع) - (عمق آب طرح) = $105.70 \text{ m} = (106.60 \text{ m} - 0.90 \text{ m})$.

افت فشار از ناوهِی پارشال تا کانال توزیع قابل چشم‌پوشی است، بنابراین ارتفاع سطح آب (WSEL) و ارتفاع کف کانال، قبل از ناوهِی پارشال، به ترتیب، برابر است با 106.60 m و 105.70 m .

نیمرخ هیدرولیکی حوضچه‌ی لخته‌سازی در شکل (70) (ب) نشان داده شده است.

b. ارتفاع سطح آب (WSEL) و سایر ارتفاع‌های مهم طرح ناوهِی پارشال را محاسبه کنید.

ارتفاع سطح آب (WSEL) در بخش گلوبی = (ارتفاع سطح آب (WSEL) پس از ناوهِی پارشال) + (افت فشار در ناوهِی پارشال) = $m + 0.25 \text{ m}$
 $106.85 \text{ m} = (106.60$

ارتفاع کف بخش گلوبی = (ارتفاع سطح آب (WSEL) در بخش گلوبی) - $(H_a) = 106.24 \text{ m} = (106.85 \text{ m} - 0.61 \text{ m})$

ارتفاع تاج در انتهای ناوهِی = (ارتفاع کف بخش گلوبی) - K (شکل 66

را ببینید) = $106.16 \text{ m} = (106.24 \text{ m} - 0.08 \text{ m})$. ارتفاع از کف کانال در پایین دست، تا تاج = (ارتفاع تاج) - (ارتفاع کف کانال در پایین دست) = $m = 105.70 - 106.16 = 0.46 \text{ m}$.

ارتفاع کف کانال در بالادست = (ارتفاع کف بخش گلوبی) - T - (نگاه کنید به شکل 66) = $106.14 \text{ m} = (106.24 \text{ m} - 0.10 \text{ m})$. عمق آب در کانال بالادست = (ارتفاع سطح آب (WSEL) در بخش گلوبی) - (ارتفاع کف کانال بالادست) = $0.71 \text{ m} = (106.85 - 106.14 \text{ m})$.

نیمرخ هیدرولیکی در ناوهِی پارشال در شکل (66) (ب) نشان داده شده است.

پی‌نوشت:

1. پره به آب سرعت می‌دهد، بنابراین سرعت مطلق پره (n_{abs}) باید از سرعت نسبی (n_{rel}) بیشتر شود. تجربه نشان داده است که سرعت نسبی آب 75 درصد سرعت چرخش پره‌هاست (یعنی $n_{abs} = 0.75 n_{rel}$ یا $n_{abs} = 1.33 n_{rel}$).

ادامه دارد ...

دستیار مهندس لوله‌کشی تاسیسات

لوله‌کشی بخار

مهندس رونالد بغوزیان

لوله‌ها در شبکه بخار

بار گرم شده لوله‌کشی سیستم‌های بخار با فشار متوسط

PIPE SIZE	POUNDS OF STEAM PER 100 FEET OF PIPE								
	STEAM PRESSURE PSIG								
	20	25	30	40	50	60	75	85	100
1/2"	2	2	2	2	2	3	3	3	3
3/4"	3	3	3	3	3	3	4	4	4
1"	4	4	4	5	5	5	5	6	6
1-1/4"	5	6	6	6	7	7	7	8	8
1-1/2"	6	7	7	7	8	8	9	9	10
2"	8	9	9	10	11	11	12	12	13
2-1/2"	13	14	15	16	17	17	19	19	20
3"	18	18	19	21	22	23	24	25	27
4"	25	26	27	29	31	32	35	36	38
5"	34	35	37	40	42	44	47	49	51
6"	44	46	48	51	55	57	61	63	66
8"	66	69	72	77	82	86	92	95	100
10"	94	98	102	110	116	122	130	135	142
12"	113	120	125	134	142	149	159	165	173
14"	126	132	138	148	157	164	175	182	191
16"	145	152	158	170	180	188	201	209	219
18"	163	171	178	191	203	213	227	235	247
20"	182	191	198	213	226	237	252	262	275
22"	201	211	220	236	250	262	279	290	304
24"	219	229	239	257	272	285	304	316	331
26"	238	250	260	279	296	310	331	344	360
28"	257	269	280	301	319	334	350	370	388
30"	275	289	300	323	342	358	382	397	416
32"	294	308	321	344	365	382	408	424	444
34"	312	327	341	366	388	407	434	450	472
36"	331	347	361	388	411	431	459	477	500
42"	386	405	422	453	480	503	536	557	584
48"	441	463	482	517	548	574	612	636	667
54"	497	521	542	583	617	647	690	717	751
60"	552	579	603	648	686	719	767	797	835
72"	664	696	724	778	825	864	921	957	1,003
84"	775	812	846	908	963	1,009	1,075	1,117	1,171
96"	886	929	967	1,039	1,101	1,153	1,230	1,278	1,340
CORR. FACTOR	1.37	1.36	1.35	1.32	1.31	1.29	1.28	1.27	1.26

Notes:

1. Table based on 70°F ambient temperature, standard weight steel pipe to 250 psig, and extra-strong weight steel pipe above 250 psig.
2. For ambient temperatures of 0°F, multiply table values by correction factor.

بار گرم شده لوله‌کشی سیستم‌های بخار با فشار کم

PIPE SIZE	POUNDS OF STEAM PER 100 FEET OF PIPE								
	STEAM PRESSURE PSIG								
	0	1	3	5	7	10	12	15	
1/2"	1	1	2	2	2	2	2	2	
3/4"	2	2	2	2	2	2	2	2	
1"	3	3	3	3	3	3	3	4	
1-1/4"	4	4	4	4	4	4	5	5	
1-1/2"	5	5	5	5	5	5	6	6	
2"	6	6	6	7	7	7	7	8	
2-1/2"	10	10	10	11	11	11	12	12	
3"	13	13	14	14	15	15	16	17	
4"	18	19	19	20	21	21	22	23	
5"	25	25	26	27	28	28	30	31	
6"	32	33	34	36	37	37	39	40	
8"	48	49	51	54	56	56	58	60	
10"	68	70	73	76	79	79	83	85	
12"	83	85	89	93	96	96	101	104	
14"	92	94	98	103	106	106	111	115	
16"	105	108	113	118	122	122	128	132	
18"	119	122	127	133	137	137	144	149	
20"	132	135	142	148	153	153	160	166	
22"	146	150	157	164	169	169	177	183	
24"	159	163	170	178	184	184	193	199	
26"	173	177	185	194	200	200	210	217	
28"	187	191	200	209	216	216	226	234	
30"	200	205	214	224	232	232	243	251	
32"	214	219	229	239	247	247	259	268	
34"	227	233	243	254	263	263	275	284	
36"	241	246	258	269	278	278	292	301	
42"	281	288	301	314	325	325	341	352	
48"	321	328	343	358	371	371	389	402	
54"	361	370	387	404	418	418	438	453	
60"	402	411	430	449	465	465	487	503	
72"	483	494	517	539	558	558	585	604	
84"	564	577	603	629	652	652	683	706	
96"	645	660	690	720	745	745	781	807	
CORR. FACTOR	1.50	1.49	1.46	1.44	1.43	1.41	1.40	1.39	

Notes:

1. Table based on 70°F ambient temperature, standard weight steel pipe to 250 psig, and extra-strong weight steel pipe above 250 psig.
2. For ambient temperatures of 0°F, multiply table values by correction factor.

بار کارکرد لوله‌کشی سیستم‌های بخار با فشار کم

PIPE SIZE	POUNDS OF STEAM PER HOUR PER 100 FEET OF PIPE									
	STEAM PRESSURE PSIG									
	0	1	3	5	7	10	12	15	20	25
1/2"	2	2	2	2	3	3	3	3	3	3
3/4"	3	3	3	3	4	4	4	4	4	4
1"	3	3	3	3	4	4	4	4	4	4
1-1/4"	4	4	4	4	5	5	5	5	5	5
1-1/2"	4	4	4	5	5	6	6	6	6	6
2"	5	5	6	6	6	7	7	7	7	7
2-1/2"	6	6	7	7	7	8	8	8	8	9
3"	7	8	8	8	9	9	9	10	10	10
4"	9	9	10	10	11	12	12	12	13	13
5"	11	11	12	13	13	14	15	15	15	15
6"	13	13	14	15	15	16	17	18	18	18
8"	16	17	18	19	19	21	22	22	23	23
10"	20	20	21	23	24	25	26	26	28	28
12"	23	24	25	26	28	29	31	31	32	32
14"	25	26	27	29	30	32	33	33	35	35
16"	28	29	31	32	34	36	38	38	40	40
18"	31	32	34	36	38	40	42	42	44	44
20"	34	35	37	39	41	44	46	46	48	48
22"	37	38	41	43	45	48	50	50	53	53
24"	40	41	44	47	49	52	54	54	57	57
26"	47	48	51	54	57	60	63	63	66	66
28"	50	52	55	58	61	65	68	68	72	72
30"	54	56	59	62	65	70	73	73	77	77
32"	57	59	63	67	70	74	78	78	82	82
34"	61	63	67	71	74	79	83	83	87	87
36"	65	67	71	75	78	84	87	87	92	92
42"	75	78	83	87	92	98	102	102	107	107
48"	86	89	94	100	105	112	117	117	123	123
54"	97	100	106	112	118	125	131	131	138	138
60"	108	111	118	125	131	139	146	146	153	153
72"	129	133	141	150	157	167	175	175	184	184
84"	151	156	165	175	183	195	204	204	215	215
96"	172	178	189	200	209	223	233	233	245	245
CORR FACTOR	1.70	1.68	1.66	1.64	1.60	1.58	1.57	1.55		

Notes:

1. Table based on 70°F ambient temperature, standard weight steel pipe to 250 psig, and extra-strong weight steel pipe above 250 psig.
2. For ambient temperatures of 0°F, multiply table values by correction factor.
3. Table values include convection and radiation loads with 80% efficient insulation.

بار گرم شده لوله‌کشی سیستم‌های بخار با فشار بالا

PIPE SIZE	POUNDS OF STEAM PER 100 FEET OF PIPE									
	STEAM PRESSURE PSIG									
	120	125	150	175	200	225	250	275	300	
1/2"	3	3	3	4	4	4	4	4	4	5
3/4"	4	4	4	5	5	5	5	5	6	7
1"	6	6	7	7	7	8	8	8	8	11
1-1/4"	8	9	9	9	10	10	11	11	11	15
1-1/2"	10	10	11	11	12	12	13	13	13	18
2"	14	14	14	15	16	17	17	18	18	25
2-1/2"	21	22	23	24	25	26	27	28	28	39
3"	28	28	30	32	33	34	36	37	37	52
4"	40	40	43	45	47	49	51	53	53	75
5"	54	55	58	61	64	66	69	71	71	104
6"	70	71	75	79	83	86	89	92	92	144
8"	106	107	113	119	125	129	134	139	139	218
10"	150	152	161	169	177	184	191	197	197	275
12"	183	186	197	206	216	225	233	241	241	329
14"	202	204	217	227	238	247	257	266	266	362
16"	231	234	248	261	273	284	295	305	305	416
18"	261	264	280	294	308	320	332	343	343	470
20"	290	294	312	327	343	356	370	382	382	523
22"	322	326	345	362	380	394	409	423	423	578
24"	350	354	375	394	413	429	445	460	460	631
26"	381	386	409	429	449	467	485	501	501	684
28"	410	416	440	462	484	503	522	540	540	739
30"	440	446	472	496	519	540	560	579	579	794
32"	469	476	504	529	554	576	598	618	618	844
34"	499	506	536	562	589	612	635	657	657	900
36"	528	536	567	596	624	648	673	696	696	955
42"	617	626	663	696	729	757	786	813	813	1,116
48"	705	714	757	794	832	865	898	928	928	1,275
54"	794	805	852	895	937	974	1,011	1,045	1,045	1,436
60"	883	894	948	995	1,042	1,083	1,124	1,162	1,162	1,597
72"	1,060	1,075	1,139	1,195	1,252	1,301	1,350	1,396	1,396	1,946
84"	1,238	1,254	1,329	1,395	1,461	1,518	1,576	1,630	1,630	2,241
96"	1,415	1,435	1,520	1,595	1,671	1,737	1,803	1,864	1,864	2,510
CORR FACTOR	1.25	1.25	1.24	1.23	1.22	1.22	1.21	1.21	1.20	

Notes:

1. Table based on 70°F ambient temperature, standard weight steel pipe to 250 psig, and extra-strong weight steel pipe above 250 psig.
2. For ambient temperatures of 0°F, multiply table values by correction factor.



بار گرم شده لوله‌کشی سیستم‌های بخار با فشار بالا

PIPE SIZE	POUNDS OF STEAM PER HOUR PER 100 FEET OF PIPE									
	STEAM PRESSURE PSIG									
	120	125	150	175	200	225	250	275	300	
1/2"	6	6	7	7	8	8	8	9	9	
3/4"	7	7	8	9	9	10	10	11	11	
1"	9	9	10	10	11	12	12	13	14	
1-1/4"	11	11	12	13	14	14	15	16	17	
1-1/2"	12	12	13	14	15	16	17	18	19	
2"	15	15	16	18	19	20	21	22	23	
2-1/2"	18	18	19	21	22	23	25	26	27	
3"	21	21	23	25	26	28	29	31	32	
4"	26	27	29	31	33	35	37	38	40	
5"	31	32	35	37	40	42	44	46	49	
6"	37	38	41	44	46	49	52	54	57	
8"	47	48	52	55	59	62	66	69	72	
10"	57	58	63	67	72	76	80	84	88	
12"	66	68	73	79	84	89	93	98	103	
14"	72	74	80	85	91	96	102	107	112	
16"	81	83	90	96	103	109	115	121	126	
18"	91	92	100	107	115	121	128	134	141	
20"	100	102	110	118	126	134	141	148	155	
22"	109	111	120	129	138	146	154	161	169	
24"	118	120	130	140	149	158	167	175	183	
26"	127	129	140	150	161	170	179	188	197	
28"	149	152	165	177	189	182	192	201	211	
30"	160	163	177	190	203	214	226	237	249	
32"	170	174	189	202	216	229	241	253	265	
34"	181	185	200	215	230	243	256	269	282	
36"	192	195	212	228	243	257	271	285	299	
42"	224	228	248	265	284	300	317	332	348	
48"	256	261	283	303	324	343	362	380	398	
54"	287	293	318	341	365	386	407	427	448	
60"	319	326	354	379	406	429	452	475	498	
72"	383	391	425	455	487	514	543	570	597	
84"	447	456	495	531	568	600	633	665	697	
96"	511	521	566	607	649	686	724	760	796	
CORR FACTOR	1.39	1.39	1.39	1.38	1.37	1.37	1.36	1.36	1.35	

Notes:

1. Table based on 70°F ambient temperature, standard weight steel pipe to 250 psig, and extra-strong weight steel pipe above 250 psig.
2. For ambient temperatures of 0°F, multiply table values by correction factor.
3. Table values include convection and radiation loads with 80% efficient insulation.

بار گرم شده لوله‌کشی سیستم‌های بخار با فشار متوسط

PIPE SIZE	POUNDS OF STEAM PER HOUR PER 100 FEET OF PIPE									
	STEAM PRESSURE PSIG									
	20	25	30	40	50	60	75	85	100	
1/2"	3	3	4	4	4	5	5	5	6	
3/4"	4	4	4	5	5	6	6	6	7	
1"	5	5	5	6	6	7	7	8	8	
1-1/4"	6	6	6	7	8	8	9	9	10	
1-1/2"	6	7	7	8	9	9	10	11	11	
2"	8	8	9	10	11	11	12	13	14	
2-1/2"	9	10	10	12	12	13	14	15	16	
3"	11	12	12	14	15	16	17	18	19	
4"	14	15	16	17	18	20	21	23	24	
5"	17	18	19	21	22	24	26	27	29	
6"	19	21	22	24	26	28	30	32	34	
8"	25	26	28	30	33	35	38	40	43	
10"	30	32	34	37	40	43	47	49	53	
12"	35	37	39	43	47	50	54	57	61	
14"	38	40	43	47	51	54	59	62	67	
16"	43	45	48	53	57	61	67	70	75	
18"	47	50	53	59	64	68	74	78	84	
20"	52	56	59	65	70	75	82	86	92	
22"	57	60	64	70	76	81	89	94	101	
24"	61	65	69	76	83	88	96	102	109	
26"	72	77	81	89	97	103	113	110	117	
28"	77	82	87	96	104	111	122	129	138	
30"	83	88	93	103	112	119	131	138	148	
32"	88	94	100	110	119	127	139	147	157	
34"	94	100	106	117	127	135	148	156	167	
36"	99	106	112	124	134	143	157	166	177	
42"	116	124	131	144	157	167	183	193	207	
48"	132	141	149	165	179	191	209	221	236	
54"	149	159	168	186	201	215	235	248	266	
60"	165	177	187	206	224	239	261	276	295	
72"	199	212	224	247	268	287	314	331	354	
84"	232	247	261	289	313	334	366	386	413	
96"	265	283	299	330	358	382	418	442	472	
CORR FACTOR	1.52	1.51	1.50	1.48	1.47	1.45	1.43	1.42	1.41	

Notes:

1. Table based on 70°F ambient temperature, standard weight steel pipe to 250 psig, and extra-strong weight steel pipe above 250 psig.
2. For ambient temperatures of 0°F, multiply table values by correction factor.
3. Table values include convection and radiation loads with 80% efficient insulation.





لولہ کشی سیستم های بخار 3psig - لولہ فولادی (ادامہ)

PIPE SIZE	STEAM FLOW LBS./HR.									
	PRESSURE DROP PSIG/100 FT.			VELOCITY FPM (MPH)						
	0.125	0.25	0.5	2,000 (23)	4,000 (45)	6,000 (68)	8,000 (91)	10,000 (114)	12,000 (136)	
1/2	5	6	9		Pressure these	Drop Pipe	Governs Sizes	with		
3/4	10	15	21	20						
1	21	30	42	32						
1-1/4	46	63	92	55						
1-1/2	72	101	143	75	248					
2	145	205	290	124						
2-1/2	239	338	478	177	354	821				
3	437	619	870	274	547					
4	924	1,307	1,849	471	942	1,413				
5	1,701	2,405	3,402	737	1,475	2,212	2,949			
6	2,807	3,969	5,614	1,069	2,138	3,207	4,276	5,345		
8	5,843	8,263		1,851	3,702	5,553	7,404	9,255	11,106	
10	10,662	15,078		2,918	5,835	8,753	11,670	14,588	17,506	
12	17,112	24,200		4,185	8,369	12,554	16,738	20,923	25,108	
14	22,163			5,102	10,204	15,305	20,407	25,509	30,611	
16	31,951			6,758	13,516	20,275	27,033	33,791	40,549	
18	43,968			8,647	17,294	25,941	34,588	43,235	51,883	
20	58,368			10,768	21,537	32,305	43,074	53,842	64,611	
22	75,290			13,122	26,245	39,367	52,489	65,611	78,734	
24				15,709	31,417	47,126	62,834	78,543	94,252	
26				18,527	37,055	55,582	74,110	92,637	111,164	
28				21,579	43,157	64,736	86,315	107,893	129,472	
30				24,862	49,725	74,587	99,450	124,312	149,173	
32				28,379	56,757	85,136	113,515	141,893	170,272	
34				32,127	64,255	96,382	128,509	160,637	192,764	
36				36,109	72,217	108,326	144,434	180,543	216,651	
42				49,447	98,894	148,341	197,788	247,235	296,682	
48				64,878	129,755	194,633	259,511	324,388	389,266	
54				82,801	164,801	247,202	329,603	412,003	494,404	
60				102,016	204,032	306,048	408,064	510,080	612,096	
72	Velocity these	Governs Pipe	with Sizes	147,524	295,047	442,571	590,094	737,618	885,141	
84				201,460	402,801	604,201	805,601	1,007,001	1,208,402	
96				263,646	527,292	790,935	1,054,585	1,318,231	1,581,877	

Notes:

1. Maximum recommended pressure drop / velocity: 0.125 Psig/100 Ft. / 4,000 Fpm.
2. Table based on Standard Weight Steel Pipe using Steam Equations in Part 5.

لولہ کشی سیستم های بخار 1psig - لولہ فولادی

PIPE SIZE	STEAM FLOW LBS./HR.									
	PRESSURE DROP PSIG/100 FT.			VELOCITY FPM (MPH)						
	0.125	0.25	0.5	2,000 (23)	4,000 (45)	6,000 (68)	8,000 (91)	10,000 (114)	12,000 (136)	
1/2	4	6	9		Pressure these	Drop Pipe	Governs Sizes	with		
3/4	10	14	20	18						
1	20	28	40	29						
1-1/4	44	62	87	49						
1-1/2	68	96	135	67	135					
2	137	194	274	111		222				
2-1/2	226	320	452	158	317	734				
3	414	585	822	245	489					
4	874	1,236	1,748	421	842	1,263	1,685			
5	1,608	2,274	3,217	659	1,318	1,978	2,637			
6	2,654	3,753	5,308	956	1,912	2,867	3,823	4,779		
8	5,525	7,813		1,655	3,310	4,965	6,620	8,275	9,930	
10	10,082	14,258		2,609	5,218	7,826	10,435	13,044	15,653	
12	16,181			3,742	7,483	11,225	14,967	18,708	22,450	
14	20,959			4,562	9,123	13,685	18,247	22,809	27,370	
16	30,212			6,043	12,086	18,128	24,171	30,214	36,257	
18	41,576			7,792	15,463	23,195	30,927	38,659	46,390	
20	55,192			9,629	19,257	28,886	38,514	48,143	57,771	
22				11,733	23,466	35,200	46,933	58,666	70,399	
24				14,046	28,092	42,137	56,183	70,229	84,275	
26				16,566	33,132	49,698	66,265	82,831	99,397	
28				19,294	38,589	57,883	77,178	96,472	115,767	
30				22,221	44,441	66,692	88,922	111,153	133,384	
32				25,375	50,749	76,124	101,498	126,873	152,248	
34				28,726	57,453	86,179	114,906	143,632	172,359	
36				32,286	64,572	96,859	129,145	161,431	193,717	
42				44,213	88,425	132,638	176,851	221,064	265,276	
48				58,010	116,020	174,030	232,040	290,050	348,060	
54				73,678	147,356	221,034	294,712	368,390	442,069	
60				91,217	182,434	273,651	364,868	456,085	547,302	
72	Velocity these	Governs Pipe	with Sizes	131,907	263,813	395,722	527,629	659,537	791,444	
84				180,081	360,162	540,243	720,324	900,404	1,080,485	
96				235,738	471,475	707,213	942,951	1,188,589	1,414,426	

Notes:

1. Maximum recommended pressure drop / velocity: 0.125 Psig/100 Ft. / 4,000 Fpm.
2. Table based on Standard Weight Steel Pipe using Steam Equations in Part 5.

لوله‌کشی سیستم‌های بخار 7psig - لوله فولادی (ادامه)

PIPE SIZE	STEAM FLOW LBS./HR.									
	PRESSURE DROP PSIG/100 FT.			VELOCITY FPM (MPH)						
	0.125	0.25	0.5	2,000 (23)	4,000 (45)	6,000 (68)	8,000 (91)	10,000 (114)	12,000 (136)	
1/2	5	7	10		Pressure these	Drop Pipe	Governs Sizes	with		
3/4	11	16	23	39						
1	23	33	46							
1-1/4	51	72	101	67						
1-1/2	79	111	137	91						
2	160	226	319	150	300					
2-1/2	263	372	526	214	429					
3	481	680	956	331	662					
4	1,016	1,438	2,033	570	1,139	1,709				
5	1,870	2,645	3,741	892	1,783	2,675	1,567			
8	3,087	4,365	6,174	1,293	2,586	3,879	5,171			
8	6,426	9,087	12,851	2,239	4,477	6,716	8,955	11,194		
10	11,726	16,583		3,529	7,057	10,586	14,115	17,644	21,172	
12	18,819	26,614		5,061	10,122	15,183	20,244	25,306	30,367	
14	24,376	34,473		6,170	12,341	18,511	24,682	30,852	37,023	
16	35,138			8,174	16,348	24,521	32,695	40,869	49,043	
18	48,354			10,458	20,917	31,375	41,833	52,292	62,750	
20	64,191			13,024	26,048	39,072	52,096	65,320	78,544	
22	82,801			15,871	31,744	47,613	63,483	79,354	95,225	
24	104,332			18,999	37,998	56,997	75,996	94,995	113,993	
26	128,924			22,408	44,816	67,224	89,633	112,041	134,449	
28				26,099	52,197	78,296	104,394	130,493	156,591	
30				30,070	60,140	90,210	120,280	150,350	180,421	
32				34,325	68,646	102,968	137,291	171,614	205,937	
34				38,857	77,713	116,570	155,427	194,284	233,140	
36				43,672	87,344	131,015	174,687	218,559	262,831	
42				59,804	119,608	179,412	239,216	299,020	358,824	
48				78,467	156,934	235,401	313,868	392,335	470,801	
54				99,650	199,321	298,981	398,641	498,301	597,962	
60				123,384	246,768	370,153	493,537	616,921	740,305	
66				178,424	356,847	535,271	713,695	892,119	1,070,542	
72				233,583	467,171	700,756	924,342	1,217,927	1,461,513	
84				318,869	637,739	956,608	1,275,478	1,584,347	1,913,217	

Notes:

1. Maximum recommended pressure drop / velocity: 0.25 Psig/100 Ft. / 6,000 Fpm.
2. Table based on Standard Weight Steel Pipe using Steam Equations in Part 5.

لوله‌کشی سیستم‌های بخار 10psig - لوله فولادی (ادامه)

PIPE SIZE	STEAM FLOW LBS./HR.									
	PRESSURE DROP PSIG/100 FT.			VELOCITY FPM (MPH)						
	0.25	0.5	1	2,000 (23)	4,000 (45)	6,000 (68)	8,000 (91)	10,000 (114)	12,000 (136)	
1/2	8	11	15	15	Pressure these	Drop Pipe	Governs Sizes	with		
3/4	17	24	34	27						
1	35	49	69	44						
1-1/4	76	108	152	76	151					
1-1/2	118	167	236	109	206					
2	240	339	479	169	339					
2-1/2	395	558	790	242	484	725				
3	723	1,016	1,445	373	747	1,120				
4	1,527	2,160	3,054	643	1,286	1,929	2,572			
5	2,810	3,974	5,620	1,006	2,013	3,019	4,025	5,031		
6	4,637	6,558		1,499	2,918	4,377	5,836	7,295	8,754	
8	9,654	13,652		2,526	5,053	7,579	10,105	12,632	15,158	
10	17,616	24,912		3,982	7,964	11,946	15,929	19,911	23,892	
12	28,273			5,711	11,423	17,134	22,846	28,557	34,268	
14	36,621			6,963	13,927	20,890	27,853	34,816	41,780	
16	52,789			9,224	18,448	27,672	36,806	46,120	55,344	
18				11,802	23,604	35,406	47,208	59,011	70,813	
20				14,697	29,395	44,092	58,790	73,487	88,185	
22				17,910	35,820	53,730	71,641	89,551	107,461	
24				21,440	42,880	64,320	85,760	107,201	128,641	
26				25,287	50,575	75,862	101,150	126,437	151,724	
28				29,452	59,904	88,356	117,808	147,260	176,712	
30				33,934	67,868	101,802	135,735	169,669	203,603	
32				38,733	77,466	116,199	154,932	193,665	232,398	
34				43,849	87,699	131,548	175,398	219,347	263,097	
36				49,283	98,567	147,850	197,133	246,416	295,700	
42				67,488	134,977	202,465	269,954	337,442	404,930	
48				88,549	177,098	265,648	354,197	442,746	531,295	
54				113,466	224,932	337,397	449,863	562,329	674,795	
60				139,238	278,476	417,714	556,932	696,150	835,428	
66				201,150	402,609	604,049	805,399	1,006,749	1,208,098	
72				274,884	549,768	824,653	1,099,537	1,374,431	1,649,305	
84				359,841	719,683	1,079,234	1,439,366	1,799,207	2,159,049	

Notes:

1. Maximum recommended pressure drop / velocity: 0.5 Psig/100 Ft. / 6,000 Fpm.
2. Table based on Standard Weight Steel Pipe using Steam Equations in Part 5.

لوله‌کشی سیستم‌های بخار 5psig - لوله فولادی (ادامه)

PIPE SIZE	STEAM FLOW LBS./HR.									
	PRESSURE DROP PSIG/100 FT.			VELOCITY FPM (MPH)						
	0.125	0.25	0.5	2,000 (23)	4,000 (45)	6,000 (68)	8,000 (91)	10,000 (114)	12,000 (136)	
1/2	5	7	10		Pressure these	Drop Pipe	Governs Sizes	with		
3/4	11	15	22	22						
1	22	31	44	35						
1-1/4	48	69	97	61						
1-1/2	75	106	150	83						
2	153	216	305	137	275					
2-1/2	251	355	503	196	392					
3	460	651	914	302	605	907				
4	972	1,375	1,944	521	1,042	1,563				
5	1,789	2,529	3,577	815	1,631	2,446	3,261			
6	2,952	4,174	5,903	1,182	2,364	3,546	4,728			
8	6,144	8,689		2,047	4,094	6,141	8,188	10,235	12,282	
10	11,212	15,856		3,226	6,453	9,679	12,906	16,132	19,359	
12	17,995	25,449		4,628	9,255	13,883	18,510	23,138	27,765	
14	23,309	32,964		5,642	11,284	16,926	22,567	28,209	33,851	
16	33,599			7,474	14,947	22,421	29,894	37,368	44,842	
18	46,237			9,562	19,125	28,687	38,250	47,812	57,375	
20	61,380			11,908	23,817	35,725	47,633	59,542	71,450	
22	79,175			14,511	29,023	43,534	58,045	72,557	87,068	
24	99,764			17,371	34,743	52,114	69,486	86,857	104,229	
26				20,489	40,977	61,466	81,955	102,443	122,932	
28				23,863	47,726	71,589	95,452	119,314	143,177	
30				27,494	54,988	82,483	109,977	137,471	164,965	
32				31,383	62,765	94,148	125,531	156,913	188,296	
34				35,528	71,056	106,585	142,113	177,641	213,169	
36				39,931	79,862	119,792	159,723	199,654	239,585	
42				54,681	109,362	164,044	218,725	273,406	328,087	
48				71,745	143,491	215,236	286,981	358,727	430,472	
54				91,123	182,247	273,370	364,493	455,616	546,740	
60				112,815	225,630	338,445	451,260	564,075	676,890	
66				163,140	326,280	489,419	652,559	815,699	978,839	
72				222,720	445,419	668,159	890,879	1,113,598	1,336,318	
84				291,555	583,109	874,664	1,166,219	1,457,774	1,749,328	

Notes:

1. Maximum recommended pressure drop / velocity: 0.25 Psig/100 Ft. / 6,000 Fpm.
2. Table based on Standard Weight Steel Pipe using Steam Equations in Part 5.





لوله‌کشی سیستم‌های بخار 12psig - لوله فولادی

PIPE SIZE	STEAM FLOW LBS./HR.									
	PRESSURE DROP PSIG/100 FT.			VELOCITY FPM (MPH)						
	0.25	0.5	1	2,000 (23)	4,000 (45)	6,000 (68)	8,000 (91)	10,000 (114)	12,000 (136)	
1/2	9	11	16							
3/4	18	25	36	29	Pressure these	Drop Pipe	Governs Sizes	with		
1	36	51	72	47						
1-1/4	79	112	158	81						
1-1/2	123	173	245	111	221					
2	249	352	497	182	365					
2-1/2	410	579	819	260	520	780				
3	750	1,054	1,499	402	803	1,203				
4	1,584	2,240	3,168	892	1,783	2,675	2,767			
5	2,915	4,122	5,830	1,083	2,165	3,248	4,331	5,413		
6	4,810	6,803		1,770	3,539	5,309	7,079	8,849	9,418	
8	10,013	14,161		2,718	5,436	8,154	10,873	13,591	16,309	
10	18,272			4,284	8,569	12,853	17,138	21,422	25,706	
12	29,326			6,145	12,290	18,435	24,580	30,725	36,870	
14	37,986			7,492	14,984	22,475	29,967	37,459	44,951	
16	54,753			9,924	19,848	29,773	39,697	49,621	59,545	
18	75,951			12,698	25,396	38,094	50,792	63,490	76,188	
20				15,813	31,626	47,439	63,253	79,066	94,879	
22				19,770	39,539	57,807	77,075	96,348	115,618	
24				23,668	46,135	69,201	92,270	115,338	138,406	
26				27,207	54,414	81,621	108,828	138,034	163,241	
28				31,688	63,375	95,063	126,750	158,438	190,126	
30				36,510	73,019	109,529	146,039	182,548	219,058	
32				41,673	83,346	125,019	166,693	208,366	250,039	
34				47,178	94,356	141,534	188,712	235,890	283,068	
36				53,024	106,048	159,073	212,097	265,121	318,145	
42				73,611	145,233	217,834	290,445	363,056	435,688	
48				95,271	190,542	285,812	381,093	476,554	571,625	
54				121,003	242,006	363,008	484,011	605,014	726,017	
60				149,807	299,615	449,422	599,229	749,036	898,844	
72	Velocity these	Governs Pipe	with Sizes	216,634	433,267	649,901	866,535	1,083,168	1,299,802	
84				295,750	591,500	887,250	1,183,000	1,478,750	1,774,500	
96				387,136	774,312	1,161,469	1,548,625	1,935,781	2,322,937	

Notes:

1. Maximum recommended pressure drop / velocity: 0.5 Psig/100 Ft. / 6,000 Fpm.
2. Table based on Standard Weight Steel Pipe using Steam Equations in Part 5.

لوله‌کشی سیستم‌های بخار 20psig - لوله فولادی (ادامه)

PIPE SIZE	STEAM FLOW LBS./HR.									
	PRESSURE DROP PSIG/100 FT.			VELOCITY FPM (MPH)						
	0.25	0.5	1	4,000 (45)	6,000 (68)	8,000 (91)	10,000 (114)	12,000 (136)	15,000 (170)	
1/2	9	13	18							
3/4	20	29	40							
1	41	57	81		Pressure these	Drop Pipe	Governs Sizes	with		
1-1/4	89	126	178							
1-1/2	139	196	277							
2	281	397	562	466						
2-1/2	463	653	926	663						
3	847	1,191	1,695	1,026	1,540					
4	1,790	2,532	3,581	1,767	2,651	3,535				
5	3,295	4,659	6,589	2,766	4,150	5,533				
6	5,437	7,689	10,874	4,011	6,016	8,022	10,027			
8	11,318	16,006	22,636	8,945	13,418	17,891	23,364	29,836		
10	20,653	29,208		15,948	23,421	31,893	41,366	50,839	60,312	
12	35,148	46,878		25,553	37,403	49,254	61,105	72,956	84,807	
14	42,936	60,720		31,443	45,215	59,386	73,557	87,728	101,899	
16	61,891	87,527		43,969	61,338	79,707	98,076	116,445	134,814	
18	85,170	120,449		53,290	74,669	96,048	117,427	138,806	159,185	
20	113,063			65,406	91,609	118,612	145,615	172,418	199,221	
22	145,843			80,969	112,453	146,937	181,222	214,827	248,432	
24	185,768			99,290	139,535	186,580	233,225	279,870	326,515	
26	227,082			120,449	166,617	221,524	281,029	336,124	391,229	
28	276,022			146,484	199,726	264,631	333,233	398,338	463,443	
30	330,813			176,519	240,726	316,631	396,233	474,124	551,015	
32	397,670			211,554	291,726	381,631	474,124	564,124	654,124	
34				252,589	342,726	446,631	546,124	646,124	746,124	
36				299,615	403,726	521,631	631,124	731,124	831,124	
42				364,631	484,726	626,631	751,124	871,124	991,124	
48				439,631	575,726	741,631	881,124	1,021,124	1,161,124	
54				524,631	676,726	886,631	1,051,124	1,201,124	1,351,124	
60				619,631	791,726	1,041,631	1,241,124	1,401,124	1,561,124	
72	Velocity these	Governs Pipe	with Sizes	734,631	949,726	1,244,631	1,504,124	1,764,124	2,024,124	
84				879,631	1,124,726	1,469,631	1,764,124	2,064,124	2,359,124	
96				1,044,631	1,349,726	1,744,631	2,064,124	2,359,124	2,654,124	

Notes:

1. Maximum recommended pressure drop / velocity: 0.5 Psig/100 Ft. / 8,000 Fpm.
2. Table based on Standard Weight Steel Pipe using Steam Equations in Part 5.

لوله‌کشی سیستم‌های بخار 15psig - لوله فولادی

PIPE SIZE	STEAM FLOW LBS./HR.									
	PRESSURE DROP PSIG/100 FT.			VELOCITY FPM (MPH)						
	0.25	0.5	1	2,000 (23)	4,000 (45)	6,000 (68)	8,000 (91)	10,000 (114)	12,000 (136)	
1/2	8	12	16							
3/4	19	26	37	32	Pressure these	Drop Pipe	Governs Sizes	with		
1	38	53	75	52						
1-1/4	83	117	166	90						
1-1/2	129	182	258	122	244					
2	261	370	523	201	403					
2-1/2	430	609	861	287	575	862				
3	788	1,107	1,575	444	887	1,331				
4	1,665	2,354	3,329	764	1,528	2,291	3,054			
5	3,063	4,332	6,126	1,196	2,391	3,587	4,782	5,978		
6	5,055	7,149	10,110	1,733	3,467	5,200	6,934	8,667		
8	10,522	14,881		3,502	6,903	10,355	13,807	17,259	18,010	
10	19,201	27,155		4,731	9,463	14,194	18,925	23,656	28,388	
12	30,817			6,786	13,572	20,358	27,143	33,929	40,715	
14	39,918			8,273	16,546	24,820	33,093	41,366	49,639	
16	57,540			10,980	21,918	32,878	43,837	54,796	65,755	
18	79,183			14,022	28,045	42,067	56,089	70,112	84,134	
20				17,462	34,925	52,387	69,849	87,312	104,774	
22				21,279	42,559	63,838	85,118	106,397	127,676	
24				25,471	50,947	76,420	101,894	127,367	152,840	
26				30,044	60,089	90,133	120,178	150,222	180,267	
28				34,992	69,985	104,977	139,070	174,962	209,955	
30				40,317	80,635	120,952	161,270	201,387	241,905	
32				46,019	92,039	138,058	184,078	230,097	276,111	
34				52,098	104,197	156,295	208,394	260,492	312,590	
36				58,554	117,109	175,663	234,218	292,772	351,226	
42				80,184	160,368	240,553	320,737	400,921	481,105	
48				105,207	210,414	315,621	420,828	526,035	631,242	
54				133,623	267,245	400,868	534,491	668,114	801,736	
60				165,431	330,863	496,294	661,725	827,157	992,588	
72	Velocity these	Governs Pipe	with Sizes	239,227	478,455	717,682	956,909	1,196,137	1,435,364	
84				326,595	653,190	979,785	1,306,180	1,632,975	1,959,570	
96				427,534	855,069	1,282,603	1,710,138	2,137,672	2,565,207	

Notes:

1. Maximum recommended pressure drop / velocity: 0.5 Psig/100 Ft. / 6,000 Fpm.
2. Table based on Standard Weight Steel Pipe using Steam Equations in Part 5.

لوله کشی سیستم های بخار 30psig - لوله فولادی

PIPE SIZE	STEAM FLOW LBS./HR.									
	PRESSURE DROP PSIG/100 FT.			VELOCITY FPM (MPH)						
	0.25	0.5	1	4,000 (45)	6,000 (68)	8,000 (91)	10,000 (114)	12,000 (136)	15,000 (170)	
1/2	10	14	20							
3/4	23	32	45							
1	46	63	91							
1-1/4	101	142	201							
1-1/2	156	221	312							
2	317	448	633							
2-1/2	521	737	1,043							
3	854	1,342	1,909							
4	2,017	2,852	4,034							
5	3,711	5,249	7,423							
6	6,125	8,662	12,249							
8	12,749	18,030	25,499							
10	22,265	32,002	46,330							
12	37,340	52,806	74,679							
14	48,365	68,309	97,421							
16	69,777	98,595	140,330							
18	95,940	135,680	193,116							
20	127,361	180,116	258,236							
22	164,286	232,336	333,116							
24	207,006									
26	255,799									
28	310,927									
30	372,647									
32	441,200									
34	516,325									
36	599,748									
42										
48										
54										
60										
66										
72										
84										
96										

- Notes:
 1. Maximum recommended pressure drop / velocity: 0.5 Psig/100 Ft. / 8,000 Fpm.
 2. Table based on Standard Weight Steel Pipe using Steam Equations in Part 5.

لوله کشی سیستم های بخار 25psig - لوله فولادی (ادامه)

PIPE SIZE	STEAM FLOW LBS./HR.									
	PRESSURE DROP PSIG/100 FT.			VELOCITY FPM (MPH)						
	0.25	0.5	1	4,000 (45)	6,000 (68)	8,000 (91)	10,000 (114)	12,000 (136)	15,000 (170)	
1/2	9	13	19							
3/4	21	30	43							
1	43	61	86							
1-1/4	95	134	190							
1-1/2	148	209	295							
2	299	423	599							
2-1/2	493	697	986							
3	902	1,269	1,805							
4	1,907	2,697	3,814							
5	3,509	4,963	7,018							
6	5,791	8,190	11,582							
8	12,055	17,048	24,110							
10	21,998	31,110	43,996							
12	35,306	49,930	70,179							
14	45,731	64,674	91,297							
16	65,920	92,225	128,291							
18	90,715	128,291	179,306							
20	120,424	170,306	239,295							
22	155,359									
24	195,732									
26	241,867									
28	293,993									
30	352,333									
32	417,171									
34	488,677									
36	567,084									
42										
48										
54										
60										
66										
72										
84										
96										

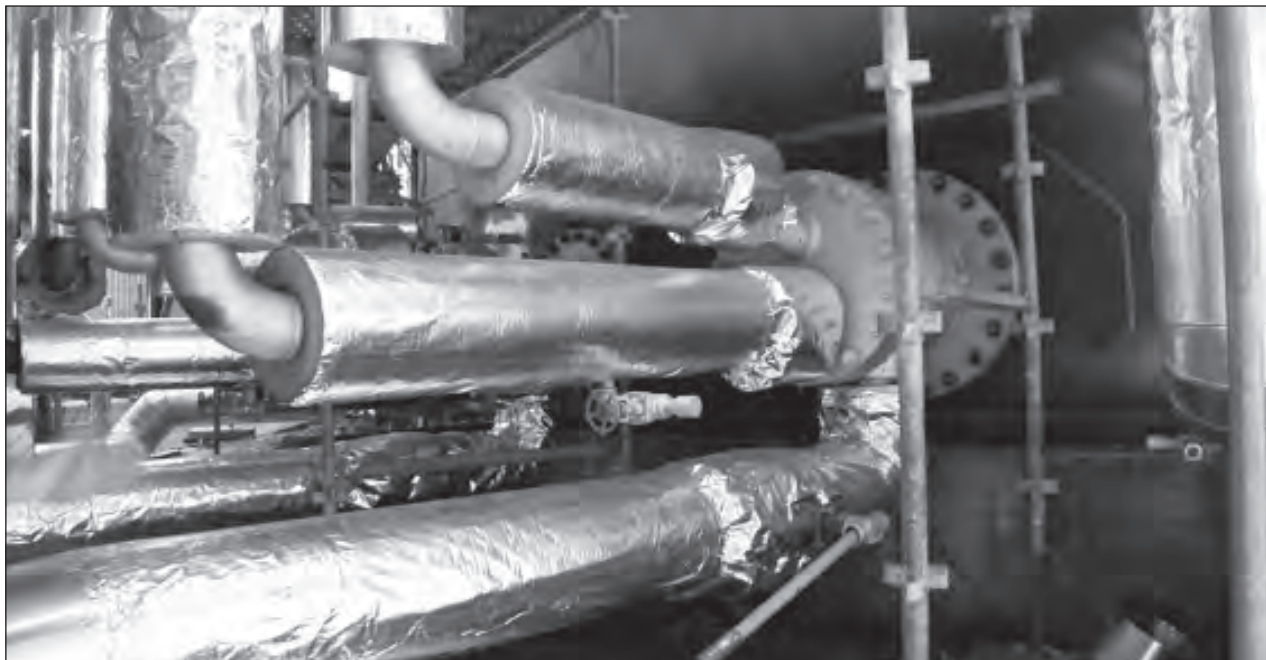
- Notes:
 1. Maximum recommended pressure drop / velocity: 0.5 Psig/100 Ft. / 8,000 Fpm.
 2. Table based on Standard Weight Steel Pipe using Steam Equations in Part 5.

لوله کشی سیستم های بخار 40psig - لوله فولادی

PIPE SIZE	STEAM FLOW LBS./HR.									
	PRESSURE DROP PSIG/100 FT.			VELOCITY FPM (MPH)						
	0.5	1	2	4,000 (45)	6,000 (68)	8,000 (91)	10,000 (114)	12,000 (136)	15,000 (170)	
1/2	16	22	31							
3/4	35	50	71							
1	71	100	142							
1-1/4	156	221	312							
1-1/2	242	343	485							
2	492	695	984							
2-1/2	810	1,145	1,620							
3	1,473	2,097	2,965							
4	3,133	4,430	6,265							
5	5,764	8,152	11,529							
6	9,513	13,433	19,026							
8	19,802	28,003	39,605							
10	36,136	51,103	71,637							
12	57,996	82,019	114,234							
14	75,122	106,239	148,292							
16	108,286									
18	149,016									
20	197,819									
22	255,172									
24	321,526									
26	397,311									
28										
30										
32										
34										
36										
42										
48										
54										
60										
66										
72										
84										
96										

- Notes:
 1. Maximum recommended pressure drop / velocity: 1.0 Psig/100 Ft. / 10,000 Fpm.
 2. Table based on Standard Weight Steel Pipe using Steam Equations in Part 5.





لوله کشی سیستم های بخار 60psig - لوله فولادی (ادامه)

PIPE SIZE	STEAM FLOW LBS./HR.									
	PRESSURE DROP PSIG/100 FT.			VELOCITY FPM (MPH)						
	0.5	1	2	4,000 (45)	6,000 (68)	8,000 (91)	10,000 (114)	12,000 (136)	15,000 (170)	
1/2	18	25	36							
3/4	41	58	82							
1	82	116	164							
1-1/4	181	256	362							
1-1/2	281	397	562							
2	570	806	1,140	957						
2-1/2	938	1,327	1,877	1,266						
3	1,707	2,429	3,436	2,109						
4	3,630	5,133	7,260	3,632	3,164	5,449				
5	6,680	9,446	13,359	5,888	8,529	11,371				
6	11,023	15,589	22,046	8,243	12,365	16,487	20,608			
8	22,946	32,451	45,893	14,274	21,412	29,549	35,686	42,823		
10	41,873	59,217	83,748	22,900	33,750	45,000	56,249	67,499		
12	67,204	95,041		32,270	48,406	64,541	80,676	96,811	121,014	
14	97,919	123,108		39,344	59,013	78,687	98,259	118,021	147,539	
16	125,479	177,454		52,117	78,176	104,225	130,292	156,352	195,440	
18	172,676	244,200		66,684	100,026	133,268	166,710	200,052	250,064	
20	229,227	324,176		83,043	124,565	166,086	207,608	249,129	311,412	
22	295,886			101,193	151,793	202,391	252,988	303,586	379,482	
24	372,575			121,140	181,710	242,280	302,851	363,421	454,276	
26	460,392			142,878	214,317	285,756	357,193	428,634	533,792	
28	559,614			166,408	249,613	332,817	416,021	499,225	624,032	
30	670,697			191,732	287,598	383,464	479,329	575,195	718,994	
32	794,082			218,848	328,272	437,696	547,120	656,544	820,680	
34				247,757	371,635	495,514	619,392	743,271	929,088	
36				278,459	417,688	556,917	696,146	835,370	1,044,220	
42				381,321	571,981	762,641	953,302	1,143,962	1,420,952	
48				500,318	750,477	1,000,636	1,250,795	1,500,954	1,876,192	
54				635,480	953,176	1,270,901	1,588,626	1,906,351	2,352,939	
60				786,218	1,180,077	1,573,436	1,966,795	2,360,154	2,901,193	
72				1,157,659	1,706,489	2,275,318	2,844,148	3,412,977	4,268,221	
84				1,553,141	2,329,711	3,108,282	3,882,852	4,659,423	5,824,279	
96				2,032,164	3,049,746	4,066,328	5,082,909	6,099,491	7,624,364	

Notes:

1. Maximum recommended pressure drop / velocity: 1.0 Psig/100 Ft. / 12,000 Fpm.
2. Table based on Standard Weight Steel Pipe using Steam Equations in Part 5.

ادامه دارد ...

لوله کشی سیستم های بخار 50psig - لوله فولادی (ادامه)

PIPE SIZE	STEAM FLOW LBS./HR.									
	PRESSURE DROP PSIG/100 FT.			VELOCITY FPM (MPH)						
	0.5	1	2	4,000 (45)	6,000 (68)	8,000 (91)	10,000 (114)	12,000 (136)	15,000 (170)	
1/2	17	24	34							
3/4	38	54	76							
1	77	109	154							
1-1/4	169	239	338							
1-1/2	263	371	525	508						
2	533	753	1,065	837						
2-1/2	877	1,241	1,755	1,194						
3	1,569	2,271	3,212	1,843	2,765	6,348				
4	3,393	4,799	6,786	3,174	4,761					
5	6,244	8,830	12,488	4,968	7,452	9,937	12,421			
6	10,304	14,373	20,609	7,203	10,805	14,407	18,008			
8	21,450	30,335	42,900	12,473	18,710	24,947	31,183	37,420		
10	39,142	55,355		19,661	29,492	39,322	49,153	58,983	71,729	
12	62,822	88,844		28,199	42,298	56,398	70,497	84,597	105,746	
14	81,373	115,078		34,380	51,570	68,759	85,949	103,139	128,924	
16	117,286	165,882		45,442	68,313	91,084	113,854	136,625	170,782	
18	161,415			58,270	87,406	116,541	145,676	174,811	218,514	
20	214,279			72,566	108,849	145,132	181,414	217,697	272,122	
22	276,404			88,428	132,641	176,855	221,069	265,281	331,604	
24	348,279			105,856	158,784	211,712	264,640	317,568	396,961	
26	430,370			124,851	187,277	249,703	312,128	374,554	468,192	
28	523,121			145,413	218,120	290,826	363,533	436,239	545,299	
30	626,961			167,541	251,312	335,083	418,853	502,624	628,280	
32				191,236	286,854	382,473	478,091	573,709	717,136	
34				216,498	324,747	432,996	541,245	649,493	811,867	
36				241,326	364,989	486,652	608,315	729,978	912,472	
42				333,210	499,815	666,420	833,025	999,630	1,249,538	
48				437,194	655,790	874,387	1,092,984	1,311,581	1,639,476	
54				555,277	832,915	1,110,553	1,388,192	1,665,830	2,082,288	
60				687,459	1,031,189	1,374,918	1,718,648	2,062,378	2,577,972	
72				994,123	1,491,184	1,988,243	2,485,307	2,982,368	3,727,960	
84				1,357,184	2,035,776	2,714,308	3,392,960	4,071,552	5,089,440	
96				1,776,642	2,664,965	3,553,286	4,441,608	5,329,929	6,662,412	

Notes:

1. Maximum recommended pressure drop / velocity: 1.0 Psig/100 Ft. / 10,000 Fpm.
2. Table based on Standard Weight Steel Pipe using Steam Equations in Part 5.

طراحی اسپرینکلرها

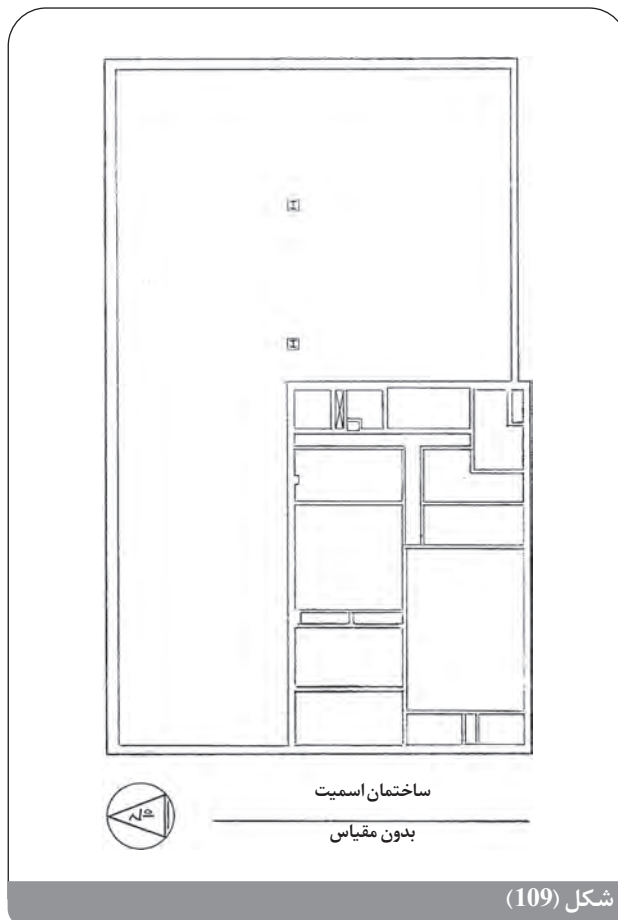
تکنیک‌های به‌هنگام‌سازی

نوئسته: مارک برومن
ترجمه: مهندس بیژن شادبی



خواهد بود. اگر این مقیاس به واسطه شکل یا اندازه ساختمان امکان پذیر نباشد، از مقیاس "16/3" به جای مقیاس بسیار رایج "8/1" استفاده شود تا فضای کافی برای ارائه خم‌های لوله، اندازه‌های اضافی و یادداشتهای فراهم شود. کار به‌هنگام‌سازی وقت‌گیر و نقشه‌کارگاهی آن پیچیده است. نقشه‌های قدیمی ساختمان می‌توانند کمک زیادی به شما کنند (شکل 109). معمولاً یک ساختمان به ندرت طبق نقشه اصلی ساخته می‌شود. شما در تهیه یک نقشه مقیاس‌دار برای اندازه‌گیری لوله‌ها دچار دردسر می‌شوید و حتماً به نقشه معماری ساختمان نیاز دارید. پلان شکل (110) یک پلان طبقه معماری یک مدرسه ساخته شده در سال 1939 است. تمام اندازه‌گیری‌ها

کار به‌هنگام‌سازی از طراحی یک سیستم آب‌پاش اطفای حریق برای یک ساختمان فعلی تشکیل می‌شود. بسیاری از طراحان به اینکار علاقه‌مند هستند. جمع‌آوری اطلاعات به صورت میدانی است و در جلوی چشمان شما به صورت فیزیکی قرار دارند. هیچگونه نقشه معماری یا اندازه‌دار برای کمک گرفتن از آن‌ها وجود ندارد و فقط به اطلاعات خود متکی خواهید بود. به همین دلیل، بعضی از طراحان به چنین کاری علاقه‌مند نیستند. مهندسی کار با تهیه پلان طبقه شروع می‌شود. شما باید چیزهای قابل دسترس خود را مشخص کنید. بعضاً مالک ساختمان نقشه‌های قدیمی ساختمان را در اختیار دارد. یک کپی از آن‌ها تهیه کنید. مقیاس "4/1" مناسب



شکل (109)

پیدا خواهید کرد، اندازه‌گیری کنید که می‌توان از اندازه‌گیری‌های کانال‌ها، فن‌های سقفی، یونیت هیترها، چراغ‌های روشنایی و غیره نام برد.

اندازه‌گیری‌های ساختمان فعلی

شما به اندازه‌های بیرونی ساختمان نیاز دارید. اندازه‌گیری‌های خود را دوبار با متر 50 فوتی انجام دهید. شکل (111) نتایج اندازه‌گیری‌های روز اول را نشان می‌دهد. بعضی از آن‌ها به اصلاح نیاز دارند. اندازه‌های شمال/ جنوب ستون داخلی ساختمان حساب نمی‌شوند. اندازه بیرونی انتهای شرقی ساختمان 0'85" است و ما به وسیله اندازه‌گیری درگراژی بالارو می‌توانیم ضخامت 10 اینچی دیوار را اندازه‌گیری کنیم. دو اندازه داخلی شمال/ جنوب به میزان 0'85" - 10" - 10" یا 4'83" است. ما پس از اندازه‌گیری مجدد متوجه اشتباه خود می‌شویم. اندازه‌های واقعی 1/29"37

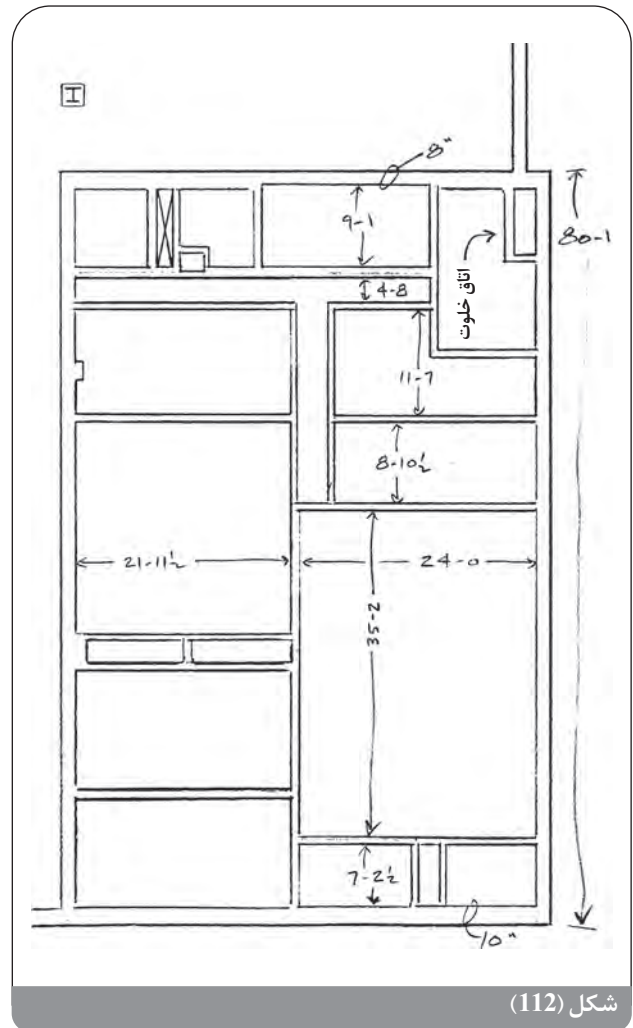
درست است. دیوارها، ستون‌ها و درها طبق نقشه می‌باشند. تهیه طرح به‌هنگام‌سازی چنین ساختمانی به وقت زیادی نیاز دارد و باید ساختمان فعلی را خودتان اندازه‌گیری کنید.

باید همه چیز را اندازه‌گیری کنید: اتاق‌ها، شبکه‌های سقفی، اعضای سازه‌ای، ارتفاع تمام گوشه‌ها و دهانه‌ها، تیرها و ستون‌ها، چراغ‌های روشنایی، ضخامت دیوارها و دیگر اعضای سازه‌ای ساختمان.¹ شکل (111) بر اساس پلان شکل (109) است. شما به یک متر فلزی 50 فوتی، یک چراغ‌قوه، یک نردبان 6 تا 8 فوت و دو خط‌کش تاشوی 8 فوتی نیاز دارید.² وقتی شما ساختمان را به صورت میدانی اندازه‌گیری می‌کنید، کار مهندسی خود را آغاز کرده‌اید. هر چقدر اندازه‌گیری‌های شما دقیق‌تر باشد، نصب میدانی سیستم شما آسان‌تر خواهد بود. همیشه چیزی را که به آن نیاز

شده‌اند که ارزش آن 150 دلار است. ارتفاع آن 5' است که تا ارتفاع 20 تا 35' باز می‌شود. شما می‌توانید از یک وسیله جابجین برای اندازه‌گیری ارتفاع استفاده کنید. اندازه‌گیری یک دیوار در نزدیکی نیم طبقه بین زیرزمین و طبقه اول یا یک پلکان با دقت همراه است؛ به شرطی که فاصله کف تا سقف توسط یک متر 8 فوتی اندازه‌گیری شود. می‌توان اندازه دیوار یا ارتفاع سقف را با شمارش آجرها حساب کرد. ارتفاع‌های مختلف ساختمان اسمیت می‌تواند نحوه شیب‌دار شدن بام را نشان دهد. شیب بام به سمت شمال ساختمان است. لوله‌های تخلیه آب باران قطعا در امتداد ستون‌ها قرار گرفته است. ارتفاع لوله‌ها به گونه‌ای باشد که با چیزی تداخل نکند. اینکار به قلاب‌هایی با طول‌های مختلف نیاز دارد.

آماده‌سازی طرح

پس از تکمیل اندازه‌گیری‌های اولیه، باید پلان مقیاس دار تهیه شود. مقیاس 1/4" توصیه می‌شود تا پلان با یک نگاه خوانده شد. یک اوزالید از پلان برای یادداشت‌های میدانی مفید است. طرح میدانی به اندازه فاصله لوله‌ها از دیوارها و ستون‌ها نیازمند است. بیشتر کانال‌ها، چراغ‌های روشنایی، سازه‌های فولادی و موانع مشهود هستند. از چراغ‌قوه استفاده کنید تا چیزی فراموش نشود.



24" برای 5 دیوار داخلی باقی می‌ماند. متوجه می‌شویم ضخامت دیوارها یکسان است. اگر عدد 24 بر 5 تقسیم شود، عدد 4.8 به دست می‌آید که مطابقت ندارد. کافی است ضخامت دیوارها را 5"، 1/24"، 5"، 1/24" و 5" تعیین کنیم. تمام اندازه‌های خطی (طولی) برابر با 80" 1" است. مشخص است که اندازه‌های ما به دقت یک ساعت سوئیسی نخواهد بود. بقیه ساختمان طبق روش قبلی اندازه‌گیری شود. شکل (111) اندازه ارتفاع‌های مختلف را نشان می‌دهد. ارتفاع سقف دفتر اداری به طور دقیق یادداشت شده است. اعداد داخل دایره در ناحیه انبار نشانگر ارتفاع‌هایی است که توسط یک وسیله اندازه‌گیری تلسکوپ فیبرگلاس اندازه‌گیری



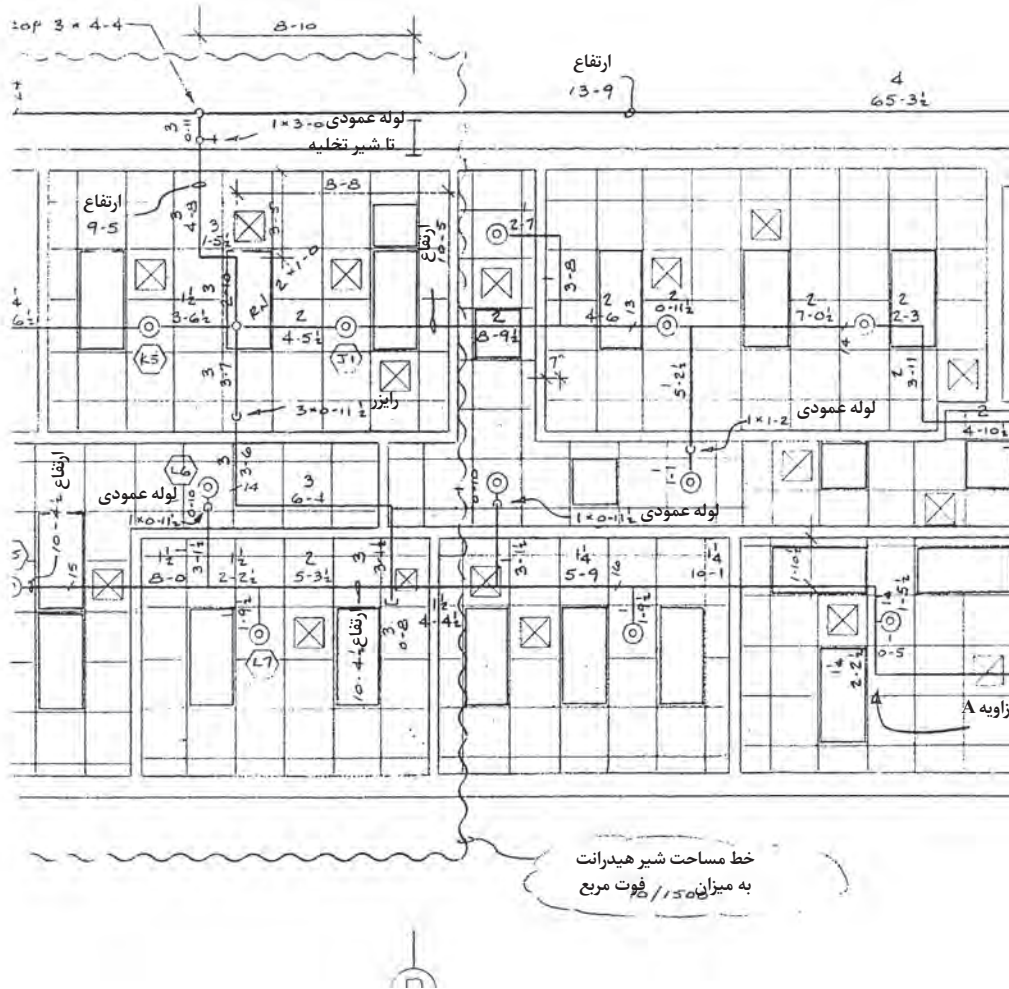
جای دادن سینی کابل‌ها، تجهیزات مکانیکی و تهویه مطبوع، لوله‌های آب باران و کانال‌ها مناسب است. لوله‌های اصلی دور از تجهیزات الکتریکی و مکانیکی قرار بگیرند.

استفاده از طول 10' یا 10" 6" به جای طول 20' یا 21' برای لوله اصلی بستگی به مکان آن دارد. گاهی حداکثر طول عملی لوله 7' است. باید به نصب عملی لوله‌ها در یک فضای معین توجه کافی شود. به هنگام‌سازی ساختمان‌های بلندمرتبه با دشواری همراه است. یک لوله به طول 20' در داخل آسانسور باری قرار نمی‌گیرد.

پس از تعیین مکان و ارتفاع لوله اصلی، نوبت به طرح لوله‌های انشعابی می‌رسد. از مقیاس میدانی برای نقشه خود استفاده کنید^۴ تا بهتر بتوانید تعداد لوله‌های انشعابی را معین کنید. این لوله‌ها را در داخل سازه مورد نظر تجسم کنید. به سقف‌ها و موانع توجه داشته باشید. ممکن است به تغییر ارتفاع لوله انشعابی نیاز داشته باشید. لوله‌ها را از مسیرهای بدون مانع عبور دهید و از حداقل عبور لوله از دیوارها استفاده کنید. نگران یکسان بودن مکان آب‌پاش‌ها نباشید. از عملکرد صحیح آن‌ها و حداقل خم‌های لوله اطمینان حاصل کنید.

تعیین مکان برای لوله‌های زیرزمینی مهم است. یک اتاق خلوت در شکل (112) در سمت خیابان ساختمان وجود دارد. مکان عملی‌تر برای آن در بخش انبار (انتهای جنوب) قرار دارد که به لوله آب شهری نزدیک است و فضای کافی را برای نصب شیرها، اجزای رایزر و لوله آتش‌نشانی فراهم می‌کند. باید آن دور از تجهیزات الکتریکی و نزدیک به تجهیزات مکانیکی باشد تا زیبایی آن رعایت شود. نصب لوله زیرزمینی اقتصادی‌تر است.

لوله‌کشی لوله اصلی آب اهمیت زیادی دارد. باید تمام لوله‌های اصلی بر اساس ارتفاع‌های یادداشت شده و فواصل دیوارها^۵ ستون‌ها ترسیم شوند. باید خم‌های تمام لوله‌های اصلی به حداقل برسد. انجام این مهم در بالای سقف دفاتر اداری و سقف‌های خزیده‌رو دشوار است. شکل (113) یک طرح به هنگام‌سازی را نشان می‌دهد که نصب لوله اصلی آن به واسطه فقدان فضای کافی با دشواری همراه است.^۳ ممکن است یک لوله اصلی 3" به میزان 6 بار در یک دهانه خیلی کوچک تنظیم شود. کارآیی یک مهندس در چنین شرایطی بیشتر از یک نصاب است. لوله اصلی در مکان‌هایی طراحی می‌شود که آویزان کردن لوله مشکلات وقت‌گیر را ایجاد نکند. مکان‌های خزیده‌رو به خم‌های لوله زیادی نیاز دارند. فضای بین بام و سقف کاذب برای



شکل (113)

تلاش جامع

13). پلان طرح به اندازه‌ها و ارتفاع‌های زیادی نیاز دارد. چک لیست زیر به

طور کامل رعایت شود:

- نشان دادن خطوط شبکه سقفی
- نشان دادن چراغ‌های روشنایی در نواحی مخفی
- جزییات رایزر
- نشان دادن یونیت هیترها و نورگیرها
- اندازه‌گیری تیرها و تیرچه‌ها
- فرآیند طرح پروژه به هنگام‌سازی برای تمام پروژه‌ها یکسان است.
- بیشتر تصمیم‌گیری‌ها طرح به صورت میدانی انجام می‌شود: تعیین کاربری، ایجاد تقسیمات سیستم، کنترل مکان‌های خاص، مکان قلاب‌های آویز لوله، اندازه‌گیری لوله‌ها، کامل کردن جزییات، اندازه لوله آب اصلی و غیره.
- نوع ساختمان بر روی پلان مشخص شود. تمام ساختمان تحت پوشش آب‌پاش اطفای حریق قرار بگیرد (بخش 5-1-3.1 استاندارد NFPA- شماره

- جزییات گسترده نواحی معین با خم‌های لوله زیاد در یک مکان تنگ
 - کامل کردن یادداشت‌های پلان
- باید سیستم لوله خشک شیب مناسب داشته باشد و از حداقل تخلیه استفاده شود. وقتی پیمانکار کل یا مدیر ساختمان وجود نداشته باشد، شما مسوول رعایت کردن قوانین و مقررات هستید. تمام سعی خود را به عمل آورید. با یک مهندس سازه در خصوص بار اضافی ساختمان مشورت شد. اطلاعات وی برای برش یک تیر جهت عبور لوله‌ها بسیار مهم است. همیشه خطرات احتمالی را بررسی کنید. خطرات مواد شیمیایی در مراکز صنعتی بسیار جدی و مرگ‌آور است. باید در زمان به‌هنگام‌سازی این مراکز به ضعف طراحی، ساخت، بهره‌برداری و نگهداری آن‌ها توجه کافی شود [1]. ممکن است شما با مواد پلاستیکی یا نفتی سروکار داشته باشید و نیاز به مشورت با افراد متخصص داشته باشید.

مثال‌های به‌هنگام‌سازی

ممکن است شما با ساختمان‌های مختلفی روبه‌رو شوید که اجرای به‌هنگام‌سازی سیستم‌های آب‌پاش اطفای حریق آن‌ها با دشواری همراه باشد که می‌توان از بیمارستان‌ها، کلیساها، موزه‌ها، هتل‌ها و ساختمان‌های

- اندازه‌گیری لوله‌ها
- اندازه‌گیری ارتفاع لوله‌ها؛ به ویژه نسبت به سقف‌ها
- نوع قلاب‌های آویز
- لوله تست
- بلند نبودن طول لوله برای اتاق‌های کوچک، تیرچه‌ها و سقف‌ها
- ایستگاه شیلنگ آتش‌نشانی
- محافظ آب‌پاش‌ها
- کاربری
- پلان مجموعه
- مقطع عرضی
- سرآب‌پاش‌های زیر ریل در گاراژی بالارو و کانال با عرض بیش از 48"
- تخلیه اضافی برای سیستم تراب
- نقاط مرجع هیدرولیک
- نشان دادن آب‌پاش‌های فعلی نسبت به مکان لوله آب اصلی
- نشان دادن مکان زنگ‌ها و کابینت سرآب‌پاش یدکی
- نقطه جهت



حفاظت در برابر آتش این آسیاب بادی از یک سیستم لوله خشک برای شش سطح اول، یک سیستم آب پاش خشک ددکتوری برای آب پاش‌های دیواری باز در سطح هفتم برای حفاظت از مکانیسم ترمز و یک سیستم پودر خشک برای گنبد دوار آن تشکیل شده است. اجرای طرح به آب پاش‌های آویزان لوله خشک و عبور لوله‌ها از تیرهای چوبی سازه‌ای نیازمند است. این سازه هشت ضلعی و شیب‌دار بادشواری طرح لوله‌کشی روبه‌روست. باید لوله‌کشی با حداقل برش همراه باشد [3].

ممکن است مشکلات اجرای طرح به یک کابوس برای طراح تبدیل شود. اگر طرح به خوبی اجرا شود، یک حس غرور را برای طراح به وجود می‌آورد [4].

اجرای طرح پروژه‌های به‌هنگام‌سازی به دقت و احتیاط زیاد نیاز دارد تا تمامی قوانین آیین‌نامه‌ای برای سیستم‌های آب پاش اطفای حریق رعایت شود. اگر افت فشار سیستم زیاد باشد، طرح هیدرولیک آن ناقص است. طرح هیدرولیک برای یک منطقه کم‌فشار (با فشار استاتیک 25 تا 40 psi) بسیار مهم است [5]. سیستم با شیر تقلیل فشار طراحی می‌شود. شیر بازدارنده جریان معکوس جریان سیال را محدود می‌کند و افت فشار این وسیله با افزایش

اداری نام برد. هر یک پیچیدگی خاص خود را دارند. در زمان مخفی کردن یک لوله به بردن اولیه لوله، اضافه کردن خم‌های لوله و اندازه‌گیری لوله عمودی یا لوله انشعابی برای آبپاش نیاز دارید. یک سیستم لوله خشک یا آنتی فریز برای اتاق زیرشیروانی یا فضای بالای سقف بالاترین طبقه ضروری است.⁵

یک پروژه به‌هنگام‌سازی از یک فضای فروشگاهی در دو طبقه اول، هفت طبقه میانی هتل و سه طبقه سویییت تشکیل شده است. تمام اتاق‌ها مجزا و مبلمان دار هستند و به یونیت‌های گرمایشی و سرمایشی مجهزند. ساختمان ل‌اشکل دارای تیر و ستون با عمق و عرض مختلف است. ساختمان با سه تکنیک ساخت مختلف ساخته شده است که می‌تواند مشکلاتی را برای نصب لوله‌های آب پاش اطفای حریق ایجاد کند [2].

باید مهندس طراح صبر کافی داشته باشد تا به مشکلات رسیدگی کند. کیفیت طرح مهندسی بر زمان اجرای طرح تاثیرگذار است. به عنوان یک مثال دیگر، یک آسیاب بادی 200 ساله در سال 1992 به طور کامل تحت طرح به‌هنگام‌سازی قرار گرفت. این سازه 75 فوتی هلندی به طور کامل پیاده و به سواحل دریاچه میشیگان منتقل شد.





2. "The Holze Executive Plaza," *Fire Protection Contractor*, October 1995, p. 14.
3. Marvin W. Warmels, "Windmill Retrofit," *Fire Protection Contractor*, July 1993, p. 22.
4. "Project of the Month: De Zwaan Holland's Windmill," *Building West Michigan*, May 1993, p. 5.
5. Mark Bromann, "Backflow Prevention: How It Compromises Loss Control," *Professional Safety*, April 1993, p. 39.
6. Mark Bromann, "Backflow Prevention: How It Compromises Loss Control," *Professional Safety*, April 1993, p. 37.
7. Walter Maybee, "Beware the Backflow!" *Fire Protection Contractor*, April 1994, p. 7.

زیر نویس ها

1. گاهی لازم است لوله های سیستم آب پاش فعلی اطفای حریق اندازه گیری شود.
2. تراز تلسکوپی برای تعیین ارتفاع ساختمان و لوله ها مفید است.
3. شکل های B-8، B-9، C-10، D-3، D-6، D-7، D-8، D-10، D-12، E-2، E-10، E-12، F-7 و F-10 به طرح پروژه های به هنگام سازی اختصاص دارند.
4. اگر از مقیاس "1/4 استفاده شود، به خط کش نیاز دارید. به یاد داشته باشید "1" خط کش برابر با 4 پلان است.
5. در بالاترین طبقه یک ساختمان با یک فضای کوتاه گرم نشده و قابل احتراق، به جای یک لوله دوم (خشک) از رایزر کوتاه با آب پاش لوله خشک استفاده شود؛ زیرا آسان تر و اقتصادی تر است.
6. به بخش 7 استاندارد NFPA (شماره 1) و بخش 5-15.4.6.2 استاندارد NFPA (شماره 13) مراجعه کنید.

ادامه دارد ...

تقاضای سیال بیشتر می شود. برای مثال، یک جریان 450 گالنی با یک افت فشار 11 پوندی در شیر بازدارنده جریان معکوس 4" همراه است [6]. در زمان اضافه کردن این وسیله به یک سیستم آب پاش اتوماتیک اطفای حریق، یک تحلیل هیدرولیک انجام شود.⁶ آمار زیر در نظر گرفته شود:

یک بررسی که از 138 افسر آتش نشانی در 38 ایالت به عمل آمد، نشان داد شیرهای بازدارنده های جریان معکوس در 39 درصد موارد به کار رفته اند. افت اصطکاکی اضافی در 32 درصد آن ها در نظر گرفته نشده است. 57 درصد آن ها در آینده با این مشکلات روبه رو می شوند. باید از کار افتادن سیستم جلوگیری شود. این سیستم ها نمی توانند آتش را کنترل کنند. افت اصطکاکی اضافی یک شیر بازدارنده جریان معکوس نقش مهمی را در این میان دارد [7].

طراح می تواند با سعی همه جانبه خود به تجربیات زیادی دست پیدا کند. بیشتر پروژه های به هنگام سازی به آسانی اجرا می شوند. انعطاف پذیری برای شما بسیار مهم است. باید استراتژی های طرح شما خلاصه باشند. صرفه جویی در اتصالات، لوله ها و نیروی کار را در سرلوحه کارهای خود قرار دهید. ممکن است بیشتر از زانویی های 45° و آب پاش های دیواری استفاده شود. اندازه های پلان، به ویژه ارتفاع ها، دقیق باشند. طراحی یک پروژه به هنگام سازی به کار میدانی و وقت زیاد نیاز دارد. عجله نکنید. پروژه شما به طراحی و کنترل میدانی هم زمان نیاز دارد.

منابع نقل قول ها

1. Keith Thomason, and colleagues, "Industrial Retrofit and Environmental Compliance," *Consulting-Specifying Engineer*, March 1995, p. 42.

راهنمای عیب‌یابی تاسیسات بهداشتی

عیب‌یابی بیده

نوشته: آر. داگ وودسون
ترجمه: مهندس رونالد بغوزیان



لکه‌های روی سقف

تمامی مسیرهای آب خشک بودند. این حالت مرا به فکر انداخت که مشکل یا به وان یا به دوش مربوط است.

اینکار، کاری نبود که افتخار انجام آنرا داشته باشم. زمان قابل ملاحظه‌ای را بدون موفقیت برای یافتن محل لکه‌های آب گذراندم. بعد از انجام آزمایش‌های متدوال روی روشویی‌ها، جکوزی، سرویس بهداشتی، حمام و دوش، گیج شده بودم.

به سمت بیده رفتم و آب را به جریان انداختم. ظاهراً درست کار می‌کرد و هیچ نشتی ندیدم. سپس به طبقه پایین رفتم تا با سنجش موقعیت مشخص کنم که کدام تاسیسات به لکه‌ها نزدیک‌تر است. لکه‌ها درست زیر بیده ظاهر

یکبار صاحب‌خانه‌ای با من تماس گرفت و از من خواست بفهمم چه چیز باعث ایجاد لکه روی سقف خانه‌اش شده است. من به خانه‌اش رفتم و دیدم سقف سفید با آب تغییر رنگ داده است، خانم صاحب‌خانه به من گفت هیچ‌وقت شاهد چکه آب از سقف نبوده اما لکه‌ها دائم بزرگ و بزرگ‌تر می‌شوند، اولین حدس من نشتی سرویس بهداشتی یا وان بود.

به حمام رفتم با یک دوش، یک وان جکوزی، دو روشویی، یک سرویس بهداشتی و یک بیده روبه‌رو شدم. با کشیدن سیفون سرویس بهداشتی به جستجوی نشتی پرداختم. اما هیچ نشتی وجود نداشت. هیچ تراکمی نبود و

شده بودند و این موضوع دوباره توجه من را به خود جلب کرد.

بعد از خشک کردن همه اتصالات و لوله‌های تخلیه به سرویس بهداشتی رسیدم. هنوز محل نشت را پیدا نکرده بودم. اما بعد برایم روشن شد. درپوش بیده را برداشتم و آنرا پر از آب کردم. وقتی لوله تخلیه را باز کردم، آب به آرامی پایین می‌رفت. به زیر آن نگاه کردم و دلیل مشکل را فهمیدم. لوله تخلیه کمی مسدود شده بود و باعث می‌شد آب به آرامی تخلیه شود. ترکیبی از یک لوله با سرعت تخلیه پایین و وجود یک واشر لغزان باعث می‌شد آب هنگام ورود به سیفون نشت کند.

نکته عیب‌یابی

ممکن است عایق روی درپوش دچار مشکل شده باشد. در این صورت تاسیسات مورد نظر قادر به نگه‌داشتن آب نخواهند بود. اما می‌توانید با برداشتن درپوش و وارد کردن یک لایه نوار لاستیکی این مشکل را حل کنید. اگر قطعه هنوز هم آب پس می‌دهد، لبه‌های لوله تخلیه را بازبینی کنید. وقتی نوار لاستیکی آب را نگه می‌دارد عایق درپوش را تعویض کرده با کل قطعه را عوض کنید و مشکل حل خواهد شد.

به آرامی لوله تخلیه را حرکت و واشر هرز شده را عوض کردم. پس از آزمایش مجدد قطعه‌ای که نشتی داشت، مطمئن شدم که تعمیر شده و دیگر نشتی ندارد. تا به امروز هم شکایتی در مورد نشت آب از سقف خانه این خانم نداشته‌ام.

نشستی سیستم تخلیه

اگر روی بیده‌ای کار می‌کنید که زیر فلنج تخلیه آن بتونه‌کاری نشده است، با انگشت به دنبال نقطه نشتی بگردید. در مباحث قبل پیرامون نحوه تخلیه کاسه روشویی بدون ایجاد نشتی صحبت شد. خوب همین روش در ارتباط با بیده نیز مصداق دارد و می‌توان از تمامی روش‌های عیب‌یابی سیستم تخلیه روشویی‌ها برای بیده نیز استفاده کرد. در این قسمت به بررسی تمامی قسمت‌های بیده که ممکن است در آن نشتی رخ دهد پرداخته می‌شود.

سیفون

سیفون بیده به سختی دیده می‌شود و از آنجایی که در زیر کف قرار می‌گیرد دسترسی به آن دشوار است. در خصوص سیفون‌های پلاستیکی، وجود نشتی پس از گذشت مدت زمانی کوتاه غیرطبیعی است اما در

سیفون‌های فلزی با گذشت زمان نشتی ایجاد می‌شود.

اگر علایمی از بروز نشتی مشاهده می‌کنید ولی نمی‌توانید آنرا پیدا کنید، سیفون را بازبینی کنید. به یاد داشته باشید که هنگام آزمایش سیستم تخلیه کاسه را پر از آب کنید. همان‌طور که قبلاً بحث کردیم فشار اضافی ناشی از حجم آب در لوله‌های تخلیه می‌تواند محل نشتی را از دید شما دور سازد. فهرست زیر به مشکلات بالقوه‌ای که باید به دنبال آن‌ها بگردید اشاره می‌کند.

- شما قبلاً تجربیات فنی مرا در زمینه نشت سیفون شنیده‌اید، اما فراموش نکنید چه گفتیم، اتصالات لغزشی بین سیفون و لوله‌ای که در امتداد آن قرار می‌گیرد، نمی‌تواند نشان‌دهنده محل نشت باشد، اما می‌توان آنرا منشا ایجاد نشتی دانست. این نوع نشتی معمولاً از دید ما پنهان می‌ماند مگر این‌که کاسه را پر از آب کرده و یک دفعه اهرم سیفون را بکشید.
- ممکن است لوله‌ای که در امتداد سیفون قرار دارد در زیر فشار و در صورتی که دارای عایق مناسبی نیست نشت کند. اگر این لوله محکم





یا در ارتفاع مناسب از آن قرار نمی‌گیرد. در این صورت آب کم‌کم به بیرون از این قسمت تخلیه می‌شود.

فلنج‌های تخلیه اسپری

فلنج‌های تخلیه اسپری^۲ که به درستی نصب نشده‌اند نیز ممکن است ایجاد نشستی کنند. اگر این قسمت از سرویس بهداشتی دچار نشستی باشد، احتمالاً دلیل آن عدم وجود عایق در زیر لبه لوله‌های تخلیه است. از این رو باید واشرها را شل کرده و محل نصب قطعه را بازبینی کنید و ببینید آیا به درستی نصب شده است.

تمامی قطعات سیستم تخلیه که ممکن است منبع نشست باشند، مورد بررسی قرار گرفت. حالا اجازه دهید نگاهی به سیستم آب‌رسانی بیندازیم و ببینیم آیا دارای نشستی است.

نشستی آب

نشستی آب ممکن است در نقاط مختلفی ایجاد شود. اغلب اوقات نشستی از لوله‌هایی ایجاد می‌شود که اجزای مختلفی اعم از شیر و خروجی‌ها را به یکدیگر متصل می‌کنند. نشستی ممکن است به دلایل مختلف روی دهد که به نوع شیرها بستگی دارد. بیابید فهرست نقاطی را که احتمال می‌دهید دچار نشستی باشند مرور کنیم، اما به خاطر داشته باشید که همه شیرها یکسان بوده و در حالی که بعضی دارای لوله‌هایی هستند که آب را به طور طبیعی انتقال

نباشند یا مواد عایق‌کننده در محل اتصال درست قرار نگرفته باشد، ممکن است نشستی ایجاد کنند. همچنین ممکن است قسمت ضعیف محل اتصال فرسوده و سوراخ شود. این مورد هم چندان رایج نیست اما از جمله مشکلاتی است که پیدا کردنشان بسیار دشوار است.

- میله مفصل درپوش نیز ممکن است باعث نشستی شود. در صورت محکم نبودن گیره مهره، آب به راحتی در اطراف مدار میله جاری می‌شود.
- ممکن است محل تراکم گاز فاضلاب دچار اشکال شده و نشست کند، این هم قابل تشخیص است. احتمالاً واشرهای بین محل تراکم و سیفون دچار فرسودگی و در نتیجه نشستی شده‌اند.

درپوش با مکانیسم بازشوی سریع

عایق درپوش با مکانیسم بازشوی سریع^۱ نیز ممکن است دچار مشکل شود. در این صورت قادر به نگه داشتن آب نخواهد بود. می‌توانید با برداشتن درپوش و وارد کردن یک لایه نوار پلاستیکی، مشکل را برطرف کنید. اگر هنوز هم آب پس می‌دهد، لوله‌های تخلیه را بازبینی کنید. همان‌طور که نوار پلاستیکی آب را نگه داشته است، عایق درپوش را عوض کرده یا کل قطعه را تعویض کنید. مشکل حل خواهد شد.

همچنین ممکن است عایق درپوش فقط نیاز به تنظیم داشته باشد. اگر اهرم تخلیه درست قرار نگرفته باشد، درپوش بالاتر از لوله تخلیه قرار گرفته

استفاده، باعث نشستی می‌شوند. این نشستی‌ها، طبیعتاً به سادگی و با یک نگاه معمولی یا بررسی ساختار لوله‌ها، انجام‌پذیر است و وقتی نشستی تشخیص داده شد، تعمیر و محکم‌کاری می‌تواند آنرا قطع کند.

شیرهای قطعی که به لوله‌های توزیع آب جوش داده می‌شوند معمولاً بعد از نصب باعث نشستی می‌شوند. البته ممکن است ضربه قوچ^۸ نیز به اتصالات فشار آورده و باعث نشستی شود. در این شرایط باید شیرها باز و تعویض شوند. وقتی شیرهای قطع و وصل از قسمت ساق شیر^۹ دچار نشستی می‌شوند و این حالت دائمی است، بهترین کار سفت کردن واشرهای اتصال است. اگر شیر اصلی بسیار کهنه است، شاید برداشتن ساق شیر، بازسازی یا تعویض شیر اصلی ضروری باشد.

مهیره فشاری^{۱۰} که یک لوله آب‌رسانی را در شیر قطع و وصل نگه می‌دارد، جای دیگری است که ممکن است نشستی در آن صورت بگیرد. این اتفاق وقتی رخ می‌دهد که لوله آب‌رسانی در جریان تمیز کردن خانه آسیب ببیند یا شیر بر اثر ضربه قوچ دچار ارتعاش شود. جلوی این نشستی‌ها را به سادگی می‌توان با محکم کردن مهیره لوله آب‌رسانی گرفت.

نکته عیب‌یابی

شیرهای بیده نیز اساساً مانند سایر شیرها هستند و در صورت فرسوده شدن محل قرارگیری آن‌ها، آب از شیر چکه خواهد کرد. واشر یا کارتریج معیوب می‌تواند علت نشستی شیر و اورینگ‌ها و مصالح کاربردی برای استحکامات می‌توانند باعث نشستی در اطراف دستگیره شیر شود. راه حل مناسب برای این مشکل در مباحث بعدی توضیح داده شده است.

لوله‌های آب‌رسانی

این لوله‌ها از دو طرف امکان نشستی دارند. قبلاً نیز گفته شد که اگر این لوله‌ها از قسمتی که به قطع‌کن وصل می‌شوند، نشستی داشته باشند، چه باید کرد. وقتی محل نشستی بالای لوله باشد تنها کار لازم، سفت کردن واشرها در محل اتصال لوله به شیر است.

نشستی شیرها

شیرهای بیده نیز اساساً مانند سایر شیرها هستند و در صورت فرسوده شدن محل قرارگیری آن‌ها، آب از شیر چکه خواهد کرد. واشر یا کارتریج معیوب می‌تواند علت نشستی شیر و اورینگ‌ها و مصالح کاربردی برای استحکامات می‌توانند باعث نشستی در اطراف دستگیره شیر شود. راه حل مناسب برای این مشکل بعداً توضیح داده شده است.

می‌دهند، انواع دیگری از آن‌ها دارای لوله‌هایی با ابعاد و مقیاس واقعی‌اند که شیرهای اصلی را تغذیه می‌کنند.

شیرهای قطع جریان

احتمال نشستی شیر قطع استاندارد^۳ در تمامی انواع تاسیسات وجود دارد که این اتفاق ممکن است در ارتباط با بیده و در هر طرف این شیرها یا در محل واشرها رخ دهد. این نوع نشستی ناشی از فشار است که ثابت و به راحتی قابل تشخیص است و یک بازرسی دقیق می‌تواند آنرا نشان می‌دهند.

در ارتباط با شیرهای قطعی که به بوشن‌های رزوه‌ای^۴ پیچ می‌شوند ممکن است در محل دندانه‌ها نشستی صورت گیرد که این اتفاق نیز ممکن است ناشی از نبود خمیر لوله^۵، اتصالات ضعیف قطعات یا دندانه‌های فرسوده و دارای سوراخ باشد. با این همه می‌توان با برداشتن شیر قطع و انجام تعمیرات لازم این عیب را اصلاح کرد. این تعمیرات ممکن است به سادگی استفاده از خمیر لوله و نصب دوباره شیرهای اصلی بوده یا حتی جایگزینی بوشن و شیر قطع و وصل^۶. البته پیش از انجام اینکار لازم است جریان اصلی آب را قطع کنید. شیرهای فشاری^۷ نیز گاهی به دلیل ایجاد لرزش در حین



نکته عیب‌یابی

شیرهای انتقال هم‌دارای اتصالات ورودی و هم‌اتصالات خروجی هستند که ممکن است نشت کنند. این اتصالات مثل اتصالات سیستم‌های افشانه نصب می‌شوند. ابتدا واشری که نشت می‌کند را محکم کرده و سپس در صورت لزوم واشر را تعویض کنید.

تجهیزات افشانه

این تجهیزات ممکن است در محل اتصال به جریان اصلی آب دچار نشتی شوند. این مساله معمولاً ناشی از واشری است که بدکار می‌کند، اما در صورت سفت نبودن مهره نیز ممکن است نشتی ایجاد شود. اگر در این نقطه، نشتی مشاهده شد سعی کنید مهره را محکم کنید و اگر اینکار جواب نداد واشر را عوض کنید.

شیرهای انتقال

شیرهای انتقال دارای اتصالات ورودی و خروجی هستند که امکان نشتی در آن‌ها وجود دارد، این اتصالات مثل اتصالات افشانه‌ای نصب می‌شوند. ابتدا مهره‌ای را که نشتی دارد را محکم نموده و اگر لازم شد واشر را عوض کنید.

خلاشکن‌ها

بسیاری از لوله‌کش‌ها به نشتی‌های ایجادشده در محل اتصال خلاشکن‌ها فکر نمی‌کنند. در بیده‌ها، اتصال آب به وسیله نصب لوله، شیلنگ یا یک انشعاب مستقیم به شیر پرکن ایجاد می‌شود. که در محل هریک از این اتصالات، پتانسیل نشت وجود دارد.

در نشتی نصب لوله و شیلنگ، محکم کردن مهره‌های اتصال، معمولاً می‌تواند نشتی آب را قطع کند. شاید لازم باشد یک واشر یا یک حلقه فشار¹¹ را تعویض کنید اما طبیعتاً تنها کاری که باید انجام شود چند بار چرخاندن مهره است.

قطعات خلاشکن که با بوشن‌های رزوه‌ای مستقیماً به شیرهای پرکن وصل می‌شوند، ممکن است در محل دندانه‌ها دارای نشتی باشند. این معمولاً به دلیل عدم عایق‌کاری دندانه‌ها، بوشن‌های شل شده یا گاهی اتصالات نادرست است. همچنین ممکن است که بوشن داخل شیر خراب شده باشد.

لوله‌ها و شیلنگ‌ها

معمولاً در اتصالات آبی بیده از تعدادی شیلنگ یا قطعات لوله استفاده می‌شود. در نزدیکی شیر پرکن یک سه‌راهه نیز وجود دارد که می‌تواند مشکل ساز شود. این اتصالات معمولاً به وسیله یک مهره و یک واشر ایجاد





فراهم شود. در این نوع شیرها از لوله آب‌رسانی استاندارد استفاده می‌شود. در حالت دیگر شیرهای آب روی دیوار و دسته‌ها و خلاشکن روی دیوار پشت بیده نصب می‌شوند. شیر انتقال نیز روی سرویس بهداشتی نصب می‌شود.

در حالتی که شیرهای آب روی کاسه نصب می‌شوند، دسته‌ها و شیر انتقال همگی روی ساق بیده و قطعات خلاشکن بالای شیرآلات قرار می‌گیرند. برای آب‌رسانی به این شیرها از لوله‌های استاندارد استفاده می‌شود.

بیده‌ها نیز در انواع مختلفی وجود دارند. مثلا مدل‌هایی هستند که پشت آن‌ها به بالا می‌چرخد و ظاهر آن شبیه به سرویس‌های بهداشتی یک‌تکه است. در این مدل خاص دسته‌های شیر روی کاسه و شیر انتقال روی ساق پشتی قرار می‌گیرد. قطعات خلاشکن در قسمت پشتی این سرویس‌ها پنهان شده‌اند. لوله‌های آب‌رسانی استاندارد، برای آب‌رسانی در این نوع بیده‌ها استفاده می‌شوند.

اتصالات سرهم‌بندی شده درپوش

در زمینه کار با بیده‌ها اتصالات سرهم‌بندی شده درپوش‌ها می‌توانند به یک مشکل عمده مبدل شوند. قطعه‌ای که میله بالابرا را به میله مفصل متصل می‌کند تقریبا بلند است و ممکن است تنظیمات آن به هم بخورد. در واقع شکل درپوش خود ایجاد مشکل می‌کند. به عنوان یک نکته احتیاطی

می‌شوند اما گاهی به وسیله مهره و حلقه‌های فشاری نیز ممکن است شکل بگیرند. در هر دو حالت محکم کردن مهره‌های اتصال دهنده می‌تواند مانع از نشستی آب شود اگر بعد از سفت کردن مهره‌ها باز هم نشستی مشاهده شد شاید مجبور باشید واشر یا حلقه را تعویض کنید.

به عنوان یک نکته احتیاطی باید گفست لوله‌های کوچک به کار رفته در این اتصالات، ممکن است به سادگی چین بخورند. وقتی روی این لوله‌ها کار می‌کنید، مواظب باشید آن‌ها را محکم خم نکنید.

نکته عیب‌یابی

در زمینه کار با بیده‌ها اتصالات سرهم‌بندی شده درپوش‌ها می‌توانند به یک مشکل عمده تبدیل شوند. قطعه‌ای که میله بالابرا را به میله مفصل متصل می‌کند تقریبا بلند است و ممکن است تنظیمات آن به هم بخورد. در واقع شکل درپوش خود ایجاد مشکل می‌کند.

حالت‌های ممکن برای شیرهای آب

هنگام کار روی یک بیده، چند حالت وجود دارد. یک حالت، قرار گرفتن شیرهای آب روی لبه این‌گونه سرویس‌ها است که در آن‌ها نیازی به قطعات خلاشکن وجود ندارد. در این حالت شیر به سادگی روی بیده نصب می‌شود و زاویه آن به نحوی تنظیم می‌گردد که آب برای کاسه سرویس بهداشتی



اگرچه می‌پذیریم که این نوع نشستی چندان رایج نیست اما به یاد داشته باشید که هنگام عیب‌یابی هیچ احتمالی را نادیده نگیرید.

به طور کلی

بیده‌ها به طور کلی همان روشویی‌های معمولی هستند که به سطح کف متصل می‌شوند. بسیاری از اصول مشترک لوله‌کشی و تعمیرات سرویس‌های بهداشتی معمولی، در بیده‌ها نیز اعمال می‌شوند.

بی‌نوشت:

1. Pop-Up Pluge
2. Spray Assembly Drain Flanges
3. Cut-Off Valves
4. Treaded Nipples
5. Pipe Dope
6. Stop Valves
7. Compression Valves

8. Water Hammer: ضربه‌ای که در اثر تغییر ناگهانی در سرعت سیال در لوله ایجاد می‌شود

9. Valve Stem
10. Compression Nut
11. Compression Ferrule

ادامه دارد ...

باید گفت لوله‌های کوچک به کار رفته در این اتصالات، ممکن است به سادگی چین بخورند. وقتی روی این لوله‌ها کار می‌کنید، مواظب باشید آن‌ها را محکم خم نکنید.

اگر اتصالات درست تنظیم نشوند، درپوش به طور مستقل باز و بسته نخواهد شد. من درپوش‌هایی دیده‌ام که سه بار درست کار می‌کنند و دفعه چهارم کار نمی‌کنند. این قبیل مشکلات ممکن است لوله‌کش را دیوانه کند. وقتی به گلايه یک مشتری که می‌گوید بیده‌اش آب را نگه نمی‌دارد یا تخلیه نمی‌کند، نگاه دقیقی به تجهیزات و قطعات درپوش ببیند. تنها یک یا دوبار آنرا امتحان نکنید. چندین بار مکانیسم آنرا امتحان و هیچ چیز را قطعی و مسلم فرض نکنید.

نشستی‌های روی لبه

این مساله در بیده‌هایی رخ می‌دهد که مجهز به شیرهایی هستند که روی لبه قرار می‌گیرند. زاویه این شیرها به شکلی تنظیم شده که از رسیدن آب به لبه کاسه جلوگیری می‌کند اما همچنان مشکل باقی است. آب حاصل از این نشستی معمولاً روی کف ریخته و به راحتی قابل رفع است. در واقع به جز این مورد، هیچ نوع نشستی دیگری سبب پاشیدن آب روی زمین نخواهد شد. اگر پایه بیده بتونه کاری نشده باشد این نوع نشستی می‌تواند به زیر پایه نفوذ و نوع دیگری از نشست را ایجاد کند.

سپتیک‌تانک و چاه‌های آب

نوشته: آر. داج وودسون
ترجمه: مهندس بیژن شادپی



سیستم مخزن فاضلاب انباره‌ای و دیگر سیستم‌های خاص

اگر شما قادر به استفاده از سیستم مخزن فاضلاب لوله‌ای - شنی نیستید، شما می‌توانید از سیستم‌های مخزن فاضلاب انباره‌ای و دیگر سیستم‌های خاص استفاده کنید. هر یک از این سیستم‌ها از هزینه بیشتری نسبت به سیستم لوله‌ای - شنی برخوردارند. استفاده از سیستم‌های خاص به شرایط خاک و تصمیم سازنده خانه بستگی دارد. معمولاً مهندسين و مقامات مسوول انتخاب سیستم خاص را تحمیل می‌کنند. چهار نوع سیستم مخزن فاضلاب خاص وجود دارد:

- سیستم‌های انباره‌ای (رایج‌ترین نوع)
- سیستم‌های کانالی یا خندقی (ارزان‌ترین نوع)
- سیستم‌های تپه‌ای
- سیستم‌های پمپی

معمولاً هزینه نصب هر یک از این چهار سیستم از هزینه مورد انتظار بیشتر است. من در شمال کشور آمریکا با سیستم‌های انباره‌ای آشنا شدم. خاک بعضی از مناطق برای سیستم لوله‌ای - شنی مناسب است. گه‌گاهی از سیستم‌های پمپی در بعضی از مناطق استفاده می‌شود. گاهی از سیستم

انباره‌ای در یک منطقه خاص استفاده نمی‌شود.

نکته سیستم مخزن فاضلاب

اگر نرخ نفوذ آب در خاک کم باشد، معمولاً از سیستم‌های مخزن فاضلاب انباره‌ای استفاده می‌شود.

است. انباره‌های پلاستیکی از مونتاژ میدانی برخوردارند. چون پلاستیک ارزان‌تر و بادوام‌تر است، انباره‌های پلاستیکی رایج‌ترند. در یک سیستم انباره‌ای از چندین انباره استفاده می‌شود. این انباره‌ها در میدان جذبی و در بین لوله‌ها قرار می‌گیرند. وقتی ریزابه فاضلاب از مخزن فاضلاب خارج می‌شود، به داخل انباره‌ها منتقل می‌شود. انباره‌ها ریزابه فاضلاب را برای مدتی در خود نگه می‌دارند. ریزابه فاضلاب (مایع فاضلاب) جذب میدان جذبی و زمین می‌شود. نقش اصلی انباره‌ها چیزی جز کند کردن نرخ توزیع ریزابه فاضلاب نیست.

ملاحظه آیین‌نامه‌ای

سیستم‌های تپه‌ای برای نواحی سیلابی مناسب نیستند.

تجربه شخصی من در خصوص سیستم‌های مخزن فاضلاب به سواحل شرقی آمریکا محدود می‌شود و تجربه دیگری نسبت به بقیه مناطق آمریکا ندارم. یک تحقیق کوچک در منطقه خود می‌تواند نوع سیستم مورد نظرتان را مشخص سازد. چون نصب سیستم‌های مختلف به طراحی و مجوز نیاز دارد، تحقیق درباره نوع سیستم ضروری است.

سیستم‌های انباره‌ای

سیستم‌های مخزن فاضلاب انباره‌ای برای زمینی مناسبند که نرخ نفوذ آب در آن زمین کم باشد. خاک با یک نرخ نفوذ آب کم برای سیستم‌های لوله‌ای - شنی مناسب است. خاک رسی و خاک‌های دیگر مناسب نیستند. وقتی بستر سنگی به سطح زمین نزدیک باشد، از سیستم‌های انباره‌ای استفاده می‌شود.

نکته سیستم مخزن فاضلاب

سیستم‌های کانالی یا خندق‌ی ارزان‌ترین نوع سیستم مخزن فاضلاب هستند.

سیستم انباره‌ای چیست؟ سیستم‌های انباره‌ای و لوله‌ای - شنی شبیه یکدیگرند و فقط اولی از انباره‌های زمینی به جای لوله استفاده می‌کند. انباره‌ها از بتن یا پلاستیک ساخته می‌شوند. نصب انباره‌های بتنی گران‌تر

ساختن سیستم انباره‌ای امکان استفاده از زمینی را فراهم می‌کند که برای سیستم لوله‌ای - شنی مناسب نیست. با وجود این، ممکن است نفس شما از هزینه چنین سیستمی بند آید که بعضاً به 10000 دلار نیز می‌رسد.



سیستم‌های کانالی

سیستم‌های کانالی از سایر سیستم‌های مخزن فاضلاب ارزان‌ترند و شباهت زیادی با سیستم بستر لوله‌ای - شنی دارند. فرق آن‌ها این است که لوله‌های سیستم کانالی توسط یک مانع فیزیکی از یکدیگر جدا می‌شوند. سیستم بستری لوله‌ای - شنی از لوله‌های واقع در یک بستر شنی یا سنگ‌ریزه تشکیل شده است. تمام لوله‌ها در داخل یک بستر بزرگ قرار دارند. میدان کانالی به جداسازی صحیح لوله‌ها بستگی دارد. اجازه دهید اطلاعات فنی را عرضه کنیم.

ملاحظه آیین‌نامه‌ای

نباید سیستم‌های تپه‌ای در زمینی نصب شوند که بیشتر از 6 درصد شیب داشته باشند.

عمق کانال‌ها از 1 تا 5 فوت است و عرض آن‌ها را به 1 تا 3 فوت می‌رساند. لوله سوراخ‌دار روی یک بستر 6 اینچی از سنگ شکسته قرار می‌گیرد. لایه دوم سنگ شکسته روی لوله تخلیه فاضلاب قرار می‌گیرد. این سنگ‌ها توسط یک مانع پوشیده می‌شوند تا از فرآیند پراکنش آن‌ها از خاک جلوگیری شود.

طرفین سیستم کانالی و کف گودبرداری به عنوان خروجی ریزابه فاضلاب در نظر گرفته می‌شوند. هر کانال یک لوله دارد. این وضعیت باعث تفاوت این سیستم با سیستم بستری لوله‌ای - شنی می‌شود. تمام لوله‌های سیستم بستری لوله‌ای - شنی در یک گود بزرگ قرار می‌گیرند و کف آن به عنوان یک سطح نفوذی برای ریزابه فاضلاب در نظر گرفته می‌شود. مقدار جذب سیستم‌های کانالی بیشتر است؛ زیرا طرفین کانال و کف گودبرداری به عنوان سطوح نفوذپذیری برای ریزابه فاضلاب در نظر گرفته می‌شوند.

هیچ‌یک از دو سیستم کانالی و لوله‌ای - شنی در خاکی به کار نمی‌روند که از یک نرخ نفوذ کم یا زیاد برخوردار باشد. اگر خاک از نرخ نفوذ مایع 1 اینچ در دقیقه برخوردار باشد، آن برای یک سیستم جذبی استاندارد خیلی زیاد است. می‌توان سطح نفوذ چنین خاکی را با خاک ماسه‌ای لای دار پوشاند. اگر نرخ نفوذ یک خاک 1 اینچ در ساعت باشد، آن برای یک سیستم استاندارد (کانالی یا لوله‌ای شنی) خیلی کم است. این خاک برای سیستم انبارهای مناسب است.

سیستم‌های کانالی به واسطه‌ی طرح خود به زمین بیشتری نسبت به سیستم‌های بستری لوله‌ای - شنی نیاز دارند که برای ساختمان‌هایی با زمین کوچک مشکل‌آفرین است. پاکسازی زمین میدان مخزن فاضلاب به



گاهی چاره‌ای جز این ندارد.

یک سیستم انبارهای طرح ساده‌ای دارد. ریزابه‌های خروجی مخزن فاضلاب وارد اولین انباره می‌شوند. با افزایش ریزابه خروجی، انباره‌های دیگر نیز پر می‌شوند. ریزابه‌ها به تدریج جذب خاک می‌شوند. این فرآیند زمان بیشتری را برای باکتری‌ها فراهم می‌کند که به فاضلاب خام حمله کنند و جریان نفوذ ریزابه به داخل خاک کنترل شود.

اگر از سیستم لوله سوراخ‌دار در چنین زمینی استفاده شود، نتیجه چیزی جز یک میدان جذبی سیلابی نخواهد بود. این وضعیت باعث ریسک سلامتی می‌شود، بوی بد را تولید می‌کند و عمر مخزن فاضلاب را کم می‌کند.

انبارها بین لوله‌های میدان تخلیه فاضلاب قرار می‌گیرند و با خاک پوشانده می‌شوند. چنین سیستمی قابل رویت در سطح زمین است و تنها چیزی که مشهود است همان هزینه سیستم انبارهای است.



به سیستم لوله‌ای - شنی متفاوت است. متخصصین سیستم‌های کانالی را دوست دارند زیرا تجهیزات گودبرداری به راحتی کانال‌ها را می‌کنند. این وضعیت باعث کاهش آسیب‌پذیری کف کانال‌ها و بهبود عملکرد آن‌ها می‌شود. کار کردن تجهیزات در بستر سیستم لوله‌ای - شنی باعث کوبیده شدن خاک و کاهش بازدهی (نرخ نفوذ ریزابه در خاک) می‌شود. سیستم کانالی برای یک زمین تپه‌ای مناسب است. باید کانال‌ها از تراز زمین تبعیت کنند. بدین طریق شما می‌توانید حداکثر استفاده را از زمین شیب‌دار ببرید.

مزایای سیستم کانالی فراوانی است. می‌توان کانال‌ها را بین درختان قرار داد، هزینه پاکسازی زمین را کاهش داد و از سایه درختان و زیبایی آن‌ها استفاده کرد. ریشه درختان حائز اهمیت است. بیشتر مردم باور دارند که نرخ نفوذ سیستم کانالی بهتر از لوله‌ای - شنی است. وقتی شما مزایای سیستم کانالی را در نظر می‌گیرید، تمایل پیدا می‌کنید که در پروژه‌های بعدی از آن استفاده کنید. این مزایا باعث جبران هزینه‌های سیستم کانالی می‌شود.

یک هزینه اضافی نیاز دارد. با وجود این، معمولاً سیستم‌های کانالی بهتر از سیستم‌های بستری لوله‌ای - شنی هستند که دلایل زیادی دارد.

نکته سیستم مخزن فاضلاب

طرفین سیستم کانالی و کف گودبرداری به عنوان خروجی ریزابه فاضلاب در نظر گرفته می‌شوند. هر کانال یک لوله دارد. این وضعیت باعث تفاوت این سیستم با سیستم بستری لوله‌ای - شنی می‌شود.

نکته سیستم مخزن فاضلاب

نباید سیستم‌های کانالی و لوله‌ای - شنی در خاکی به کار روند که نرخ نفوذ مایع آن خیلی کم یا خیلی زیاد باشد.

سطوح جذبی سیستم‌های کانالی پنج برابر سیستم‌های لوله‌ای - شنی است. کف این سیستم‌ها یکسان است. عمق و جداسازی کانال‌ها نسبت

شیب بیشتر از 6 درصد برای سیستم تپه‌ای داشته باشد. اگر نرخ نفوذ بیشتر از آن باشد، شیب زمین تا 12 درصد افزایش می‌یابد. افراد حرفه‌ای و طراح سیستم‌های تپه‌ای از معیارهای صحیح برای مقدار شیب زمین استفاده می‌کنند.

نکته سیستم مخزن فاضلاب

سیستم‌های پمپ پرهزینه هستند که در سیستم‌های تپه‌ای به کار می‌روند. گاهی از سیستم پمپ در زیر زمین خانه استفاده می‌شود.

ملاحظه آیین‌نامه‌ای

طرح سیستم بستری باریک و بلند برای زمین‌هایی با سفره‌های آب زیرزمینی بالا مناسب است.

باید دو فوت خاک اشباع نشده بین سطح خاک اصلی و خاک سطحی اشباع شده و فصلی وجود داشته باشد. عمق مانع بین 3 تا 5 فوت باشد. نرخ نفوذ 1 اینچ در 2 ساعت مناسب است که به تایید مقامات مسوول بستگی



فاضلاب سبز

توالتهای تبخیری و بدون لوله فاضلاب (توالتهای خارج از خانه) نمی‌توانند فاضلاب را به زمین منتقل کنند. این توالتهای برای مکان‌هایی مناسب هستند که حداقل به مدت نیم‌روز آفتاب داشته باشند. وجود این آفتاب الزامی نیست. ریزابه فاضلاب این توالتهای جذب خاک می‌شود. ساخت این نوع توالتهای پرهزینه است که به 4000 دلار نیز می‌رسد. حمام‌هایی وجود دارد که مصرف آب را کاهش می‌دهند. هدف این است که از ریزابه فاضلاب توالتهای و آب حمام برای آبیاری استفاده شود.

ملاحظه آیین‌نامه‌ای

حداقل عمق سیستم کانالی 9 اینچ است.

سیستم‌های تپه‌ای

سیستم‌های تپه‌ای بر روی تپه‌ها قرار دارند که بالاتر از توپوگرافی طبیعی زمین هستند. این وضعیت سفره آب زیرزمینی بالا را جبران کرده و خاک را با نفوذ جذب کم فراهم می‌کند. هزینه خاکریزی یک تپه بیشتر از هزینه یک سیستم بستری لوله‌ای - شنی است.

معمولاً از سنگریزه‌های درشت در سیستم‌های تپه‌ای استفاده می‌شود که بر روی زمین قرار می‌گیرند. با وجود این، خاک سطحی قبل از قرار گرفتن سنگریزه‌ها برداشته می‌شود. یک تپه می‌تواند یک ناحیه جذبی، یک شبکه توزیع، یک سرپوش و خاک سطحی را فراهم کند. سیستم تپه‌ای به واسطه‌ی ارتفاع خود به پمپ یا مکش سیفونی نیاز دارد. اساساً ریزابه فاضلاب توسط پمپ یا مکش سیفونی به شبکه توزیع منتقل می‌شود.

وقتی ریزابه فاضلاب از میان سنگریزه‌های درشت عبور کرده و جذب خاک شود، عمل تصفیه انجام می‌شود زیرا خاک طبیعی اشباع نشده وجود دارد.

هدف از سرپوش سیستم این است که از عمل یخ‌زدگی و تشکیل رسوب جلوگیری و رطوبت حفظ شود. در غیر این صورت، فرسایش خاک ایجاد می‌شود. علف یکی از سرپوش‌های مناسب برای سیستم‌های تپه‌ای است. باید تپه چنین سیستم‌هایی از جذب مناسب برخوردار باشد. توپوگرافی زمین به صورت مسطح یا شیب‌دار است. مقدار شیب به نرخ نفوذ آب در زمین بستگی دارد. یک خاک با نرخ نفوذ 1 اینچ در 60 دقیقه یا کمتر نباید یک



دارد. تست نرخ نفوذ چنین سیستمی در عمق 20 اینچی مناسب است. حداقل عمق 12 اینچ است. باید شما الزامات آیین نامه‌ای را رعایت کنید. طرح و ساخت سیستم‌های تپه‌ای دشوار است که توسط افراد متخصص انجام می‌شود. کافی است شما به عنوان سازنده خانه بر اجرای دقیق سیستم کنترل و نظارت داشته باشید.

سیستم‌های پمپی

سیستم‌های پمپی پرهزینه هستند و برای سیستم مخزن فاضلابی مناسب است که بالاتر از سطح زمین قرار دارد. سیستم‌های پمپی در زیر زمین خانه‌ها نصب می‌شود. با وجود این، می‌توان آنرا در مکان‌های دیگر نصب کرد. باید در زمان مناقصه به سیستم‌های پمپی و اجزای مربوطه توجه کامل شود زیرا مستلزم هزینه اضافی برای نیروی کار و مواد و مصالح است.

ملاحظه آیین نامه‌ای

نباید یک سیستم در خاک مرطوبی ساخته شود که خاک آن به حالت لوله‌ای بسیار نازک در بین دستان شما تبدیل شود.

ملاحظه آیین نامه‌ای

باید علف‌های اضافی ناحیه سیستم تپه‌ای چیده یا کوتاه شوند.

ملاحظه آیین نامه‌ای

باید بستر کانال‌های سیستم کانالی تراز باشد.

آن‌ها و حجم فاضلاب بستگی دارد.

تخلیه مخازن نگهداری مستلزم یک هزینه است. بعضی از مردم تخلیه این مخازن را در دسر آفرین می‌دانند. قبل از ساخت چنین مخازنی به فکر فروش ساختمان باشید. مالکینی وجود دارند که مایل به زندگی کردن در یک ساختمان با مخازن نگهداری فاضلاب نیستند. مخازن نگهداری فاضلاب برای خانه‌های فصلی (بیلاقی) و کمپ‌ها (اردوگاه‌ها) مناسبند. بررسی الزامات آیین نامه‌ای قبل از انتخاب مخازن نگهداری فاضلاب به عنوان آخرین گزینه ضروری است.

سیستم‌های دیگر

ممکن است مهندسين سیستم‌های دیگری را به شما پیشنهاد کنند که بتوانند نیازهای شما را تامین کنند. چنین سیستمی از ترکیب سیستم‌های گوناگون تشکیل می‌شود. اگر نرخ نفوذ کم باشد، هزینه سیستم مخزن فاضلاب جبران می‌شود. باید شما شرایط مختلف را سبک و سنگین کنید تا ارزش اقدامات شما مشخص شود. وقتی از شما خواسته می‌شود ساختمانی را در یک زمین با مشخصات نامطلوب برای سیستم مخزن فاضلاب بسازید، با مهندسين و افراد حرفه‌ای مشورت کنید. وقتی شما بر اساس یک طرح مخزن فاضلاب تایید شده کار کنید، دچار دردسر نخواهید شد.

ادامه دارد ...

مخازن نگهداری فاضلاب

مخازن نگهداری فاضلاب به عنوان آخرین چاره در ساختمان‌هایی به کار می‌روند که نرخ نفوذ آب در خاک آن‌ها بسیار کم است. گاهی داشتن چنین مخازنی قابل قبول نمی‌باشد. استفاده از این گونه سیستم دفع فاضلاب یک تاثیر منفی بر ارزش ساختمان شما دارد.

بعضی از زمین‌ها برای هیچگونه سیستم مخزن فاضلاب جذبی مناسب نیستند. تحت این شرایط، مخازن نگهداری به عنوان یک راه حل به کار می‌روند. این مخازن می‌توانند فاضلاب را در خود جمع‌آوری کنند که پس از رسیدن به یک سطح معین تخلیه می‌شوند. اینکار توسط کامیون‌های پمپ‌دار ویژه حمل فاضلاب انجام می‌شود. تکرار تخلیه این مخازن به اندازه

سیستم‌های لوله‌کشی محافظت در برابر آتش‌سوزی

نوشته: ای. شبیسی منون
ترجمه: مهندس رونالد بغوزیان

هد (ارتفاع) مکش خالص مثبت

از عوامل مهم مربوط به عملکرد پمپ‌های گریز از مرکز، مفهوم هد مکش خالص مثبت است. این کمیت، نشان دهنده‌ی فشار مطلق حداقل در قسمت مکش پروانه‌ی پمپ با در نظر گرفتن دبی مشخصی به منظور جلوگیری از کاویتاسیون پمپ است. در صورتی که فشار به کمتر از این مقدار تنزل کند، پروانه‌ی پمپ ممکن است، آسیب ببیند و پمپ را بدون استفاده کند.

محاسبه هد مکش خالص مثبت و قابل دستیابی برای یک پمپ و پیکربندی لوله‌کشی به خصوص نیازمند داشتن اطلاعاتی در خصوص اندازه لوله در قسمت مکش پمپ، ارتفاع منبع آب، ارتفاع پروانه پمپ، فشار اتمسفریک آب و فشار بخار آب در دمای پمپاژ است. فروشنده‌ی پمپ می‌تواند مشخص کند که پمپ‌هایی تحویل داده شده، نیازمند میزان مطمئنی از هد مکش خالص مثبت (موسوم به هد مکش خالص مثبت مورد نیاز) و تحت یک دبی جریان مشخص است. بر اساس پیکره‌بندی واقعی لوله‌کشی، ارتفاع و مواردی از این دست، هد مکش خالص مثبت محاسبه شده (موسوم به هد مکش خالص مثبت در دسترس) باید بیشتر از هد مکش خالص مثبت لازم در دبی مشخص شده باشد؛ بنابراین:

$$NPSH_A > NPSH_R$$

در صورتی که هد مکش خالص مثبت لازم پمپ، در دبی 2000 گالن در دقیقه، 25 فوت باشد، در این حالت، هد مکش خالص مثبت در دسترس باید

35 فوت یا بیشتر باشد تا یک حاشیه امنیت 10 فوتی ایجاد کند. علاوه بر این، همچنان که دبی افزایش می‌یابد، هد مکش خالص مثبت لازم نیز همان‌گونه که از منحنی پمپ‌های گریز از مرکز در شکل (12) مشخص است، با شیب نسبتاً تندی افزایش می‌یابد؛ بنابراین حائز اهمیت است که مهندس مسئول در این زمینه، به منظور تضمین اینکه هد مکش خالص مثبت در دسترس همیشه از هد مکش خالص مثبت لازم بیشتر است، به ازای هر داده عملکردی اخذ شده از فروشنده‌ی پمپ، محاسباتی را در گستره‌ی مورد انتظار دبی آن انجام دهد. همان‌گونه که پیش‌تر نیز اشاره شد، هد مکش خالص مثبت ناکافی منجر به کاویتاسیون یا اعمال فشار بیش از اندازه به آن می‌شود و سرانجام به پروانه‌ی پمپ آسیب وارد می‌کند. پروانه‌ی پمپی که آسیب دیده است، همان‌گونه که در مبحث منحنی عملکردی پمپ اشاره شد، نمی‌تواند فشار و هد لازم را فراهم کند.

منحنی هد سیستم

یک منحنی هد سیستم یا یک منحنی مشخص هد سیستم، برای یک خط لوله آب محافظت در برابر آتش، نمایشی گرافیکی از نحوه‌ی تغییر فشار لازم برای جریان آب، از طریق خط لوله بر حسب تغییرات دبی است. در صورتی که فشارهای لازم در اندازه‌های جریان 200، 400، 600، 800 و 1000 گالن در دقیقه روی محور عمودی ترسیم شده و دبی‌های جریان روی محور افقی ترسیم شود، منحنی هد سیستم، همان‌گونه که در شکل (13)

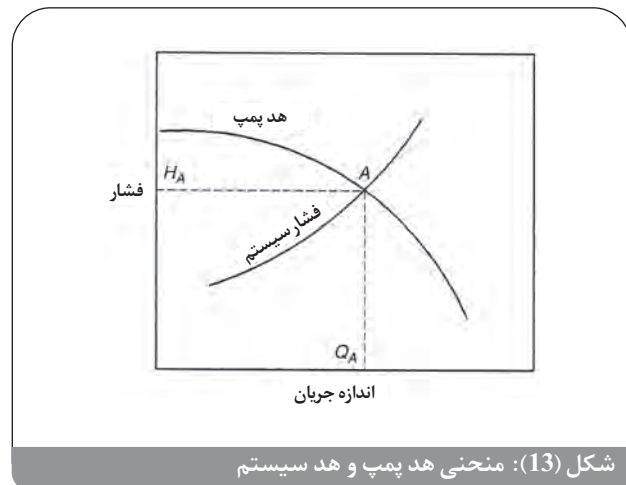
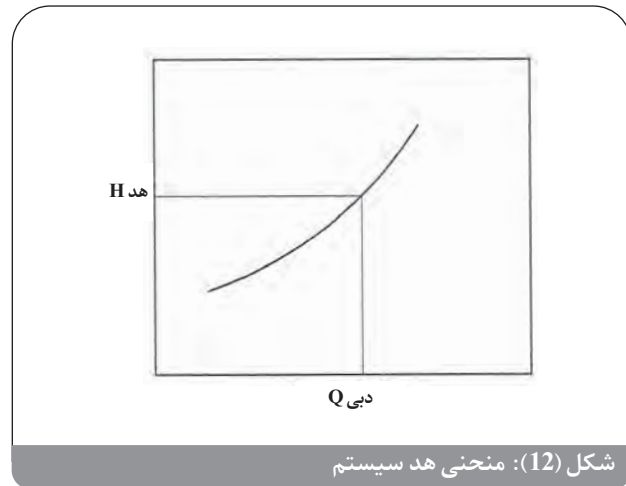
فشار کلی لازم را در هر اندازه از جریان با استفاده از تکنیک‌هایی محاسبه کنیم که پیش‌تر درباره آن‌ها بحث کردیم. در هر اندازه از جریان باید با استفاده از معادله هازن-ویلیامز و همچنین ضرب کردن مقدار به دست آمده از این معادله در طول لوله به منظور به دست آوردن افت فشار کلی، افت فشار کلی ناشی از اصطکاک را محاسبه کنیم؛ سپس باید معادل تفاوت هد استاتیک میان نقاط A و B را که بر حسب PSI هستند، به مقدار به دست آمده اضافه کنیم. در نهایت، فشار تحویل شده‌ی لازم در نقطه‌ی B، باید به عدد به دست آمده اضافه شود تا فشار کلی لازم به دست آید. این فرآیند باید برای اندازه جریان‌های دیگر نیز تکرار شود تا منحنی هد سیستم، مانند شکل (12) تشکیل شود. در صورتی که ما میزان هد را به جای فشار، در محور عمودی قرار دهیم، می‌توانیم منحنی سیستم را درباره منحنی پمپ، در نقطه‌ی A استفاده کنیم. با ترسیم منحنی H-Q و منحنی هد سیستم روی یک نمودار، می‌توانیم نقطه‌ی عملکردی را برای این خط لوله با منحنی پمپ مشخص معلوم کنیم. این فرآیند در شکل (13) نشان داده شده است.

در صورتی که اختلاف ارتفاعی میان نقاط A و B وجود نداشته باشد، منحنی هد سیستم در نقطه‌ای شروع می‌شود که در آن، دبی و هد، هر دو صفر هستند. در صورتی که این اختلاف ارتفاع، 100 فوت بوده و نقطه‌ی B در ارتفاعی بالاتر از A قرار داشته باشد، منحنی هد سیستم در ارتفاع H=100 و جریان Q=0 آغاز می‌شود. این مسئله، به سادگی بیانگر این نکته است که حتی در اندازه جریان صفر، یک فشار مینیمم باید در نقطه‌ی A وجود داشته باشد تا بر اختلاف ارتفاع استاتیک، میان نقاط A و B غلبه کند.

منحنی پمپ در برابر منحنی هد سیستم

منحنی هد سیستم برای یک خط لوله، نمایشی است گرافیکی از هد لازم به منظور پمپاژ آب از طریق خط لوله در اندازه جریان‌های مختلف یک منحنی صعودی. این منحنی در ضمن، بیان‌کننده‌ی این نکته است که هر چه فشار لازم بیشتر باشد، دبی نیز بیشتر خواهد بود. از سوی دیگر، منحنی عملکردی پمپ (هد بر حسب ظرفیت) نشان‌دهنده‌ی این است که هدی که پمپ در اندازه جریان‌های مختلف تولید می‌کند، عموماً منحنی ناامیدکننده‌ی است. هنگامی که هد لازم به ازای منحنی هد سیستم با هد در دسترس پمپ برابر است، سازگاری میان هد لازم و هد در دسترس وجود دارد. این نقطه‌ی تقاطع منحنی هد سیستم و منحنی هد پمپ، همان نقطه‌ی عملکردی برای این پمپ و سیستم خط لوله‌ی به خصوص است. این مسئله در شکل (13) نشان داده شده است.

ادامه دارد ...



نشان داده شده است، به دست می‌آید.

همان‌گونه که در شکل مشخص است، این منحنی خطی نیست. دلیل این مسئله این است که افت فشار ناشی از اصطکاک، تقریباً با مجذور دبی (در واقع، دبی به توان 1.85 بر اساس معادله هازن-ویلیامز) متناسب است. از این رو، فشار اضافی لازم هنگام افزایش جریان از 400 گالن در دقیقه، به 500 گالن در دقیقه بیشتر از مقدار لازم در هنگام افزایش دبی از 200 گالن در دقیقه، به 300 گالن در دقیقه است.

یک خط لوله‌ی آبی محافظت در برابر آتش‌سوزی را در نظر بگیرید که به منظور انتقال آب از نقطه‌ی A به نقطه‌ی B استفاده می‌شود. قطر داخلی لوله، D و طول آن L است. به کمک اطلاع از ارتفاع در امتداد خط لوله می‌توانیم،

گند بولس کارایی و مسادرتی بر این کبردکس
 اوسن بولسینه بر کتلتی بلیری در این کبر



۰۲۱۶۶۵۵۳۴۲۸-۳۰
 ۰۲۱۶۶۵۵۳۴۴۰-۴۱
 ۰۹۱۲۱۴۹۶۲۴۳
 WWW.HAGHI-PIPE.IR
 WWW.HAGHI-PIPE.COM
 Email
 INFO@HAGHI-PIPE.IR
 INFO@HAGHI-PIPE.COM

