

# ضوابط طراحی هیدرولیکی ساختمان‌های حفظی و تقاطعی، تبدیل و ایمنی و ساختمان‌های حفاظت در مقابل فرسایش سامانه‌های آبیاری

نشریه شماره ۳۳۷

وزارت نیرو  
شرکت مدیریت منابع آب ایران  
دفتر استانداردهای و معیارهای فنی  
<http://www.wrm.or.ir/standard>

سازمان مدیریت و برنامه ریزی کشور  
معاونت امور فنی  
دفتر امور فنی، تدوین معیارها و  
کاهش خطر پذیری ناشی از زلزله  
<http://tec.mporg.ir>

جمهوری اسلامی ایران  
سازمان مدیریت و برنامه‌ریزی کشور

ضوابط طراحی هیدرولیکی ساختمان‌های  
حفظی و تقاطعی، تبدیل و ایمنی و  
ساختمان‌های حفاظت در مقابل فرسایش  
سامانه‌های آبیاری

نشریه شماره ۳۳۷

وزارت نیرو  
شرکت مدیریت منابع آب ایران  
دفتر استانداردها و معیارهای فنی

معاونت امور فنی  
دفتر امور فنی، تدوین معیارها و  
کاهش خطرپذیری ناشی از زلزله

## فهرست برگه

سازمان مدیریت و برنامه‌ریزی کشور. دفتر امور فنی، تدوین معیارها و کاهش خطرپذیری ناشی از زلزله  
**ضوابط طراحی هیدرولیکی ساختمان‌های حفاظتی و تقاطعی، تعدیل و ایمنی ساختمان‌های حفاظت در مقابل فرسایش سامانه‌های آبیاری / معاونت امور فنی، دفتر امور فنی، تدوین معیارها و کاهش خطرپذیری ناشی از زلزله؛ وزارت نیرو، شرکت مدیریت منابع آب ایران، دفتر استانداردها و معیارهای فنی. - تهران: سازمان مدیریت و برنامه‌ریزی کشور، معاونت امور اداری، مالی و منابع انسانی، مرکز مدارک علمی، موزه و انتشارات، ۱۳۸۴.**  
، VII ۸۵ ص: مصور. - (سازمان مدیریت و برنامه‌ریزی کشور. دفتر امور فنی، تدوین معیارها و کاهش خطرپذیری ناشی از زلزله؛ نشریه شماره ۳۳۷) (انتشارات سازمان مدیریت و برنامه‌ریزی کشور؛ ۱۳۸۴/۰۰/۱۵۳)

ISBN 964-425-732-4

مرربوط به بخشندامه شماره ۱۰/۲۱۴۶۷۶ مورخ ۱۳۸۴/۱۲/۱۲

كتابنامه: ص. ۸۵

۱. آبیاری - کانالها و نهرها - استانداردها. ۲. زهکشی - استانداردها. ۳. آبراهه‌ها - استانداردها.
۴. سازه‌های هیدرولیکی - طرح و محاسبه - استانداردها. الف. شرکت مدیریت منابع آب ایران. دفتر استانداردها و معیارهای فنی. ب. سازمان مدیریت و برنامه‌ریزی کشور. مرکز مدارک علمی، موزه و انتشارات. ج. عنوان. د. فروخت.

TA ۳۶۸ ش. ۳۳۷ ۱۳۸۴

ISBN 964-425-732-4

شابک ۴-۷۳۲-۴ - ۹۶۴-۴۲۵

**ضوابط طراحی هیدرولیکی ساختمان‌های حفاظتی و تقاطعی، تعدیل و ایمنی ساختمان‌های حفاظت در مقابل فرسایش سامانه‌های آبیاری**  
ناشر: سازمان مدیریت و برنامه‌ریزی کشور، معاونت امور اداری، مالی و منابع انسانی، مرکز مدارک علمی، موزه و انتشارات  
چاپ اول، ۱۰۰۰ نسخه  
قیمت: ۱۱۰۰۰ ریال  
تاریخ انتشار: سال ۱۳۸۴  
لیتوگرافی، چاپ و صحافی: چاپ زحل  
همه حقوق برای ناشر محفوظ است.



بسمه تعالیٰ

ریاست جمهوری

سازمان مدیریت و برنامه‌ریزی کشور  
رئیس سازمان

۱۰۰/۲۱۴۶۷۶

شماره :

۱۳۸۴/۱۲/۱۳

تاریخ :

بخشنامه به دستگاه‌های اجرایی، مهندسان مشاور و پیمانکاران

موضوع :

ضوابط طراحی هیدرولیکی ساختمان‌های حفاظتی و تقاطعی، تبدیل و ایمنی و ساختمان‌های حفاظت در مقابل فرسایش سامانه‌های آبیاری

به استناد آیین نامه استانداردهای اجرایی طرح‌های عمرانی، موضوع ماده (۲۳) قانون برنامه و بودجه و در چارچوب نظام فنی و اجرایی طرح‌های عمرانی کشور (مصوبه شماره ۲۴۵۲۵/ت ۱۴۸۹۸ هـ، مورخ ۱۳۷۵/۴/۴ هیأت محترم وزیران) به پیوست نشریه شماره ۳۳۷ دفتر امور فنی، تدوین معیارها و کاوش خطرپذیری ناشی از زلزله این سازمان، با عنوان «ضوابط طراحی هیدرولیکی ساختمان‌های حفاظتی و تقاطعی، تبدیل و ایمنی و ساختمان‌های حفاظت در مقابل فرسایش سامانه‌های آبیاری» از نوع گروه سوم، ابلاغ می‌گردد.

دستگاه‌های اجرایی، مهندسان مشاور، پیمانکاران و عوامل دیگر می‌توانند از این نشریه به عنوان راهنمای استفاده نمایند و در صورتی که روش‌ها، دستورالعمل‌ها و راهنمایی‌های بهتری در اختیار داشته باشند، رعایت مفاد این نشریه الزامی نیست.

عوامل یادشده باید نسخه‌ای از دستورالعمل‌ها، روش‌ها و یا راهنمایی‌های جایگزین را برای دفتر امور فنی، تدوین معیارها و کاوش خطرپذیری ناشی از زلزله این سازمان، ارسال دارند.

فرهاد رهبر

معاون رئیسی جمهور و رئیس سازمان

## اصلاح مدارک فنی

### خواننده گرامی :

دفتر امور فنی، تدوین معیارها و کاهش خطرپذیری ناشی از زلزله سازمان مدیریت و برنامه‌ریزی کشور با استفاده از نظر کارشناسان برجسته مبادرت به تهیه این دستورالعمل نموده و آنرا برای استفاده به جامعه مهندسی کشور عرضه نموده است. با وجود تلاش فراوان، این اثر مصون از ایرادهایی نظیر غلطهای مفهومی، فنی، ابهام، ایهام و اشکالات موضوعی نیست.

از این‌رو، از شما خواننده گرامی صمیمانه تقاضا دارد در صورت مشاهده هرگونه ایراد و اشکال فنی مراتب را بصورت زیر گزارش فرمایید:

- ۱- شماره بند و صفحه موضوع مورد نظر را مشخص کنید.
- ۲- ایراد مورد نظر را بصورت خلاصه بیان دارید.
- ۳- در صورت امکان متن اصلاح شده را برای جایگزینی ارسال نمایید.
- ۴- نشانی خود را برای تماس احتمالی ذکر فرمایید.

کارشناسان این دفتر نظرهای دریافتی را به دقت مطالعه نموده و اقدام مقتضی را معمول خواهند داشت.  
پیشاپیش از همکاری و دقت نظر جنابعالی قدردانی می‌شود.

نشانی برای مکاتبه: تهران، خیابان شیخ بهائی، بالاتر از ملاصدرا، کوچه لادن، شماره ۲۴ سازمان مدیریت و برنامه‌ریزی  
کشور، دفتر امور فنی، تدوین معیارها و کاهش خطرپذیری ناشی از زلزله  
صندوق پستی ۴۵۴۸۱ - ۱۹۹۱۷  
<http://tec.mpor.org.ir>

## بسمه تعالی

## پیشگفتار

استفاده از ضوابط، معیارها و استانداردها در مراحل تهیه (مطالعات امکان سنجی)، مطالعه و طراحی، اجرا، بهره‌برداری و نگهداری طرح‌های عمرانی به لحاظ توجیه فنی و اقتصادی طرح‌ها، کیفیت طراحی و اجرا (عمر مفید) و هزینه‌های نگهداری و بهره‌برداری از اهمیت ویژه برخوردار می‌باشد.

نظام فنی و اجرایی طرح‌های عمرانی کشور (مصوبه مورخ ۱۳۷۵/۴/۴ هیأت محترم وزیران) بكارگیری معیارها، استانداردها و ضوابط فنی در مراحل تهیه و اجرای طرح و نیز توجه لازم به هزینه‌های نگهداری و بهره‌برداری در قیمت تمام شده طرح‌ها را مورد تأکید جدی قرار داده است.

باتوجه به مراتب یاد شده و شرایط اقلیمی و محدودیت منابع آب در ایران، امور آب وزارت نیرو (طرح تهیه و تدوین ضوابط و معیارهای صنعت آب کشور) با همکاری معاونت امور فنی سازمان مدیریت و برنامه‌ریزی کشور (دفتر امور فنی، تدوین معیارها و کاهش خطرپذیری ناشی از زلزله) براساس ماده ۲۳ قانون برنامه و بودجه اقدام به تهیه استانداردهای مهندسی آب نموده است. استانداردهای مهندسی آب با در نظر داشتن موارد زیر تهیه و تدوین شده است :

- استفاده از تخصص‌ها و تجربه‌های کارشناسان و صاحب‌نظران شاغل در بخش عمومی و خصوصی
- استفاده از منابع و مأخذ معتبر و استانداردهای بین‌المللی
- بهره‌گیری از تجربه‌های اجرایی، سازمان‌ها، نهادها، واحدهای صنعتی، واحدهای مطالعه، طراحی و ساخت
- پرهیز از دوباره‌کاری‌ها و اتلاف منابع مالی و غیرمالی کشور
- توجه به اصول و موازین مورد عمل مؤسسه استانداردها و تحقیقات صنعتی ایران و سایر مؤسسات تهیه‌کننده استاندارد ضمن تشکر از کارشناسان محترم برای بررسی و اظهار نظر در مورد این استاندارد، امید است مجریان و دستاندرکارار بخش آب، با بكارگیری استانداردهای یاد شده، برای پیشرفت و خودکفایی این بخش از فعالیت‌های کشور تلاش نموده صاحب‌نظران و متخصصان نیز با اظهار نظرهای سازنده در تکامل این استانداردها مشارکت کنند.

مهدى تفضلی - معاون امور فنی

۱۳۸۴ زمستان

ترکیب اعضای کمپیٹہ

آقای محمد کاظم سیاهی	مهندسین مشاور پندام	فوق لیسانس مهندسی آبیاری و زهکشی و عمران
آقای محمدحسن عبدال... شمشیرساز	مهندسین مشاور پژوهاب	فوق لیسانس مهندسی آبیاری و زهکشی
آقای احمد قزلایاغ	مهندسین مشاور آبن	فوق لیسانس مهندسی راه و ساختمان
آقای محمدجواد مولایی	وزارت نیرو	لیسانس آبیاری و آبادانی
آقای منصور طهماسبی	وزارت نیرو	لیسانس مهندسی راه و ساختمان
آقای ماشاء... تابع جماعت	شرکت توسعه منابع آب و نیروی ایران	لیسانس مهندسی عمران - آب
آقای فراز رابعی غلامی	طرح تهیه استانداردهای مهندسی آب کشور	فوق لیسانس مهندسی تأسیسات آبیاری
همچنین سرکار خانم مهندس محرابی در تنظیم نهایی این استاندارد همکاری نمودند.		

## فهرست مطالب

<u>صفحه</u>	<u>عنوان</u>
۱	مقدمه
۲	- هدف
۲	- دامنه کاربرد
۲	- ساختمان‌های حفاظتی کانال‌ها
۲	۱-۳ هرز آبروها
۳	موقعیت هرز آبروها      ۱-۱-۳
۳	ظرفیت هرز آبروها      ۲-۱-۳
۴	سرریز هرز آبرو      ۱-۲-۱-۳
۴	دریچه ساختمان هرز آبرو      ۲-۲-۱-۳
۵	مجرای خروجی هرز آبرو      ۳-۲-۱-۳
۵	مجرای زهکش طبیعی (مسیل)      ۴-۲-۱-۳
۵	اجزای مختلف ساختمان هرز آبروها      ۳-۱-۳
۵	ورودی هرز آبروها      ۱-۳-۱-۳
۵	خروجی هرز آبروها      ۲-۳-۱-۳
۶	مجرای هرز آبرو و ساختمان‌های وابسته      ۳-۳-۱-۳
۷	ساختمان تبعی هرز آبروها      ۴-۳-۱-۳
۷	محدودیت‌های بهره‌برداری دریچه هرز آبرو      ۴-۱-۳
۷	ضوابط طراحی هیدرولیکی هرز آبروها      ۵-۱-۳
۷	سرریز جانبی      ۱-۵-۱-۳
۷	کلیات      ۱-۱-۵-۱-۳
۸	ضوابط طراحی      ۲-۱-۵-۱-۳
۱۳	ساختمان هرز آبرو دریچه‌ای      ۲-۵-۱-۳
۲۰	سرریز سیفونی      ۳-۵-۱-۳
۲۰	۱-۳-۵-۱-۳ تعریف و کاربرد
۲۲	۲-۳-۵-۱-۳ عملکرد
۲۳	۳-۳-۵-۱-۳ متعلقات
۲۳	۴-۳-۵-۱-۳ ملاحظات طراحی

## فهرست مطالب

<u>صفحه</u>	<u>عنوان</u>
۲۶	ساختمان سیفون اضطراری ۴-۵-۱-۳
۲۹	ساختمان هرز آبرو با کنترل ورودی ۵-۵-۱-۳
۲۹	کلیات ۱-۵-۵-۱-۳
۳۰	ضوابط طراحی ۲-۵-۵-۱-۳
۳۱	سازه‌های تقاطعی ۴-
۳۱	ملاحظات کلی ۱-۴
۳۲	ساختمان آبرو زیرگذر ۲-۴
۳۲	کلیات ۱-۲-۴
۳۳	اجزای ساختمان آبرو زیرگذر ۲-۲-۴
۳۴	ساختمان ورودی ۱-۲-۲-۴
۳۴	مجرای آبرو زیرگذر ۲-۲-۲-۴
۳۴	ساختمان خروجی آبرو زیرگذر ۳-۲-۲-۴
۳۵	معیارهای طراحی هیدرولیکی ۳-۲-۴
۳۵	نیمرخ طولی ۱-۳-۲-۴
۳۵	ظرفیت طراحی ۲-۳-۲-۴
۳۶	سرعت جریان ۳-۳-۲-۴
۳۶	قطر لوله آبرو زیرگذر ۴-۳-۲-۴
۳۶	کنترل ورودی و خروجی ۵-۳-۲-۴
۳۷	افت انرژی در ورودی و خروجی ۶-۳-۲-۴
۳۷	انرژی در مجرای آبرو زیرگذر ۷-۳-۲-۴
۳۸	بده بهینه آبرو زیرگذر ۸-۳-۲-۴
۴۱	طوفه‌های مجرای آبرو زیرگذر ۹-۳-۲-۴
۴۳	ساختمان‌های آبرو روگذر ۳-۴
۴۳	کلیات ۱-۳-۴
۴۳	مسیر آبرو روگذر ۲-۳-۴
۴۳	نیمرخ طولی ۳-۳-۴
۴۶	ظرفیت ۴-۳-۴

## فهرست مطالب

<u>صفحه</u>		<u>عنوان</u>
۴۶	مجرای آبرو روگذر	۵-۳-۴
۴۶	ورودی آبرو روگذر	۶-۳-۴
۴۶	خروجی آبرو روگذر	۷-۳-۴
۴۸	هیدرولیک ساختمان آبرو روگذر	۸-۳-۴
۴۸	ساختمان‌های آبرو روگذر لوله‌ای	۱-۸-۳-۴
۵۰	ضوابط طراحی هیدرولیکی آبرو روگذر با مقطع راست گوشه (ناو شکل)	۲-۸-۳-۴
۵۲	۴-۴ ساختمان‌های ورودی زهکش به کanal آبیاری	
۵۲	کلیات	۱-۴-۴
۵۲	موقعیت ساختمان‌های ورودی زهکش	۱-۱-۴-۴
۵۳	انواع ساختمان‌های ورودی زهکش	۲-۱-۴-۴
۵۳	ظرفیت طراحی ساختمان‌های ورودی زهکش	۳-۱-۴-۴
۵۴	بازوی کanal	۴-۱-۴-۴
۵۴	ساختمان ورودی زهکش با مجرای لوله‌ای	۲-۴-۴
۵۴	دهانه ورودی	۱-۲-۴-۴
۵۵	مجرای لوله‌ای	۲-۲-۴-۴
۵۵	دهانه خروجی	۳-۲-۴-۴
۵۵	نشت آب	۴-۲-۴-۴
۵۵	پوشش حفاظتی	۵-۲-۴-۴
۵۶	ساختمان ورودی زهکش از نوع بتنی راست گوشه	۳-۴-۴
۵۶	دهانه ورودی	۱-۳-۴-۴
۵۶	ناو (مجرای راست گوشه)	۲-۳-۴-۴
۵۷	تندآب	۳-۳-۴-۴
۵۷	حوضچه خروجی	۴-۳-۴-۴
۵۷	نشت آب	۵-۳-۴-۴
۵۸	حفاظت	۶-۳-۴-۴
۵۸	ورودی زهکش از نوع پوشش قلوه سنگی	۴-۴-۴
۵۸	تبدیل ورودی	۱-۴-۴-۴
۵۸	پوشش شنی	۲-۴-۴-۴

## فهرست مطالب

<u>عنوان</u>	<u>صفحة</u>
- ساختمان‌های تبدیل	۶۳
۱-۵ کلیات	۶۳
۲-۵ تبدیل بتنی	۶۳
۳-۵ تبدیل خاکی	۶۴
۴-۵ طول تبدیل	۶۴
- تجهیزات ایمنی در تأسیسات آبیاری	۷۰
۱-۶ تور سیمی	۷۰
۲-۶ نرده جان‌پناه	۷۰
۳-۶ علائم هشداردهنده	۷۱
۴-۶ مانع ایمنی لوله‌ای	۷۱
۵-۶ شبکه‌های ایمنی	۷۱
۶-۶ کابل ایمنی	۷۱
۷-۶ نرده‌بان ایمنی	۷۱
۸-۶ آبخخورها	۷۲
- حفاظت بدنه در مقابل فرسایش	۷۷
۱-۷ مقدمه	۷۷
۲-۷ پوشش حفاظتی با سنگ‌چین	۷۷
۱-۲-۷ ساختمان‌های سیفون	۷۷
۲-۲-۷ ساختمان‌های تقاطعی	۷۸
۳-۲-۷ سایر ساختمان‌های هیدرولیکی	۷۸
۳-۷ حفاظت با تورسنگ (پوشش گابیونی)	۷۹
۱-۳-۷ مشخصه‌های کلی تورسنگ (گابیون)	۷۹
۲-۳-۷ ابعاد تورسنگ‌ها	۸۰
۳-۳-۷ ضوابط طراحی تورسنگ	۸۰
۴-۳-۷ موارد استفاده از تورسنگ برای پوشش حفاظتی	۸۱
۱-۴-۳-۷ پوشش آبراهه‌ها	۸۱
۲-۴-۳-۷ پوشش حفاظتی پایه پل‌ها	۸۲
۳-۴-۳-۷ حفاظت آبروها	۸۲
۴-۴-۳-۷ حفاظت دهانه ورودی مجاری آبگیری از رودخانه‌ها و محلهای ایستگاه پمپاژ	۸۲
- منابع و مأخذ	۸۵

## مقدمه

"ضوابط طراحی هیدرولیکی ساختمان‌های آبیاری و زهکشی" شامل مجموعه‌ای از دستورالعمل‌ها، توصیه‌ها و ضوابط فنی در این زمینه می‌باشد. براساس این ضوابط، امکان طراحی ساختمان‌های آبیاری و زهکشی به صورت استاندارد فراهم کرده تا یکنواخت نمودن طراحی‌سازه‌ها و تجهیزات هیدرومکانیکی مربوط، سهولت اجرا، بهره‌برداری و نگهداری، و صرفه‌جویی در هزینه‌های سرمایه‌گذاری پروژه‌ها امکان‌پذیر شود. با توجه به تنوع ساختمان‌های هیدرولیکی شبکه‌های آبیاری و زهکشی، ضوابط طراحی هر گروه از سازه‌های هیدرولیکی به‌طور جداگانه تهیه و ارائه خواهد شد.

در این راستا ضوابط طراحی هیدرولیکی ساختمان‌های تنظیم سطح آب و آبگیرها تدوین و قبلًا در قالب نشریه جداگانه‌ای منتشر شده است.

نشریه حاضر، به عنوان بخشی از مجموعه ضوابط طراحی هیدرولیکی ساختمان‌های آبیاری و زهکشی می‌باشد که چهار گروه ساختمان‌های حفاظتی، ساختمان‌های تقاطعی، ساختمان‌های تبدیل ورودی و خروجی، ساختمان‌های ایمنی و حفاظت در مقابل فرسایش را در کانال‌های آبیاری و زهکش‌های روباز (برحسب مورد) در بر می‌گیرد و برای استفاده کارشناسان، مهندسان مشاور، دفاتر فنی و سایر دست‌اندرکاران مهندسی آب تهیه شده است.

در مواردی که در این نشریه برای یک سازه با عملکرد هیدرولیکی مشخص، دو یا چند طرح متفاوت معرفی شده باشد، انتخاب نوع مناسب سازه براساس شرایط پروژه به لحاظ هیدرولیکی، ایمنی و امکانات بهره‌برداری و نگهداری خواهد بود که مهندس طرح در مورد آن تصمیم‌گیری می‌نماید.

در تدوین نشریه حاضر، کوشش شده که نکات اصلی طراحی هیدرولیکی ساختمان‌ها در نظر گرفته شود. بنابراین پیشنهاد می‌شود که طراحان برای هر پروژه، با توجه به ویژگی آن و شرایط محلی، نسبت به انتخاب نوع سازه و ضوابط طراحی ارائه شده در این نشریه تصمیم‌گیری نمایند.

## ۱- هدف

این نشریه با هدف فراهم آوردن شرایط یکنواخت‌سازی طراحی هیدرولیکی ساختمان‌های حفاظتی و تقاطعی، تبدیل و ایمنی و ساختمان‌های حفاظت در مقابل فرسایش سامانه‌های آبیاری و هماهنگی در تهیه این سازه‌ها که بر اساس این ضوابط تهیه می‌شوند، تدوین گردیده است.

## ۲- دامنه کاربرد

این نشریه برای کanal‌های آبیاری با ظرفیت بیشتر از  $3/0$  تا  $10$  مترمکعب بر ثانیه قابل استفاده می‌باشد. برای کanal‌های با ظرفیت بیش از  $10$  متر مکعب بر ثانیه ممکن است تمهیدات فنی و ایمنی خاصی برحسب شرایط پروژه مورد نیاز باشد که طراح بایستی آنها را مدنظر قرار دهد.

## ۳- ساختمان‌های حفاظتی کanal‌ها

ساختمان‌های حفاظتی، کanal‌ها و سازه‌های وابسته را در مقابل جریان‌های سیلابی، هرزآب‌ها و جریان‌های اضافی کنترل نشده ورودی حفاظت می‌نمایند.

جریان‌های سیلابی و هرز آب‌ها، باید برای جلوگیری از فرسایش خاکریز و بدنه کanal‌ها و همچنین ممانعت از رسوبگذاری در کanal، کنترل و هدایت شوند. این عمل، ممکن است با احداث ساختمان‌های مختلف زیر صورت پذیرد:

- ساختمان ورودی زهکش به داخل کanal<sup>۱</sup>،
- ساختمان عبور سیلاب و هرز آب از روی کanal<sup>۲</sup>،
- ساختمان عبور سیلاب و هرز آب از زیر کanal<sup>۳</sup>، و
- ساختمان عبور کanal از زیر مجاري سیلابرو<sup>۴</sup>.
- ساختمان هرزآبرو برای هدایت جریان‌های مازاد ورودی به هر بازه کanal که در اثر شرایط خاص بهره‌برداری ممکن است حادث گردد.

## ۱-۳ هرز آبروها

جریان‌های اضافی ورودی به کanal‌ها، باید برای جلوگیری از بروز خسارت به خاکریز و بدنه کanal کنترل شوند. بهمین منظور، هرز آبروها<sup>۵</sup> برای دفع جریان‌های اضافی که ممکن است به دلایل زیر وارد کanal شوند در نظر گرفته می‌شوند:

- ورود جریان زهکش متقطع با کanal از طریق ساختمان ورودی زهکش،

1 - Drain Inlet

2 - Over Chute

3 - Culvert

4 - Siphon

5 - Spillway and Wasteway

- عدم تطابق بده جریان در قسمتی از مسیر با مقدار آب موردنیاز از نظر بهره‌برداری مناسب، و
- توقف ناگهانی ایستگاه پمپاژ یا نیروگاه آبی واقع در پایین‌دست.

هرز آبروها برای تخلیه کامل جریان کanal، به منظور انجام عملیات بازرگانی، نگهداری، قطع فصلی جریان، تخلیه اضطراری کanal در موقع شکسته شدن بدنه کanal، رسوب‌زدایی<sup>۱</sup> و مانند آنها نیز به کار می‌رود. اغلب در انتهای کanal‌ها، برای هدایت و تخلیه جریان‌های اضافی کanal به مسیل، زهکش یا مخزن‌ها (ساخته شده یا طبیعی) مجرای آبرو انتهایی در نظر گرفته می‌شود.

### ۱-۱-۳ موقعیت هرز آبروها

در انتخاب موقعیت و تعداد ساختمان‌های هرز آبرو باید عوامل مختلفی را در نظر گرفت که موارد زیر، می‌تواند راهنمایی در این زمینه باشد:

- هزینه ناشی از اضافه ظرفیت کanal در مقایسه با احداث هرز آبروها،
- وجود زهکش طبیعی (مسیل) با ظرفیت مناسب در محل‌های موردنظر، برای تخلیه جریان توسط هرز آبروها،
- بده جریان سیلان‌ها یا هرز آب‌های وارد به آن از راه ساختمان ورودی زهکش<sup>۲</sup> به داخل کanal،
- حجم موجود برای ذخیره اطمینان<sup>۳</sup> در کanal یا در مخزن‌های تنظیم کننده شبکه کanal‌ها،
- میزان استفاده از تجهیزات خودکار یا کنترل از راه دور در بهره‌برداری از کanal‌ها و برآورد مدت زمان موردنیاز برای مانور دریچه به روش دستی، و
- میزان خسارت‌های مالی ناشی از ایجاد شکستگی در بدنه کanal.

در کanal‌هایی که کمتر از ۴ تا ۵ آبگیر مزروعه دارند، ممکن است نیازی به سازه هرز آبرو نباشد. برای کanal‌های طولانی، در انتهایا یا در نزدیکی انتهای مسیر و در صورت وجود زهکش طبیعی، ساختمان هرز آبرو در نظر گرفته می‌شود.

آخرین ساختمان هرز آبرو در مسیر کanal، باید در محلی پیش‌بینی شود که در حالت بسته شدن اضطراری تمامی آبگیرهای پایین‌دست کanal، امکان تخلیه آب اضافی را داشته باشد.

### ۲-۱-۳ ظرفیت هرز آبروها

با توجه به تعداد و موقعیت هرز آبروها در کanal‌ها، ضروریست که در مورد هر یک از این ساختمان‌ها، برای تعیین ظرفیت آنها، ملاحظات زیر مورد توجه قرار گیرد:

---

1 - Sediment Flushing  
2 - Drain Inlet  
3 - Safe Storage

### ۱-۳-۱ سرریز هرز آبرو

ظرفیت سرریز هرز آبرو، به میزان جریان ساختمان‌های ورودی زهکش‌ها، جریان‌های اضافی ناشی از بهره‌برداری نامناسب از دریچه‌های بالادست، بدء ایستگاه‌های پمپاژ و نیروگاه‌های تغذیه شونده از کanal به‌شرح زیر بستگی دارد:

#### - جریان‌های واردہ از طریق ساختمان‌های ورودی زهکش‌ها:

ظرفیت طراحی سرریز، باید به اندازه‌ای باشد که تخلیه مجموع بدنهای طراحی ساختمان‌های ورودی زهکش‌های بالادست را امکان‌پذیر نماید. به‌طور معمول، این ظرفیت حدود ۲۰ درصد ظرفیت طراحی کanal منظور می‌گردد.

#### - مانور دریچه‌های آبگیر بالادست:

بستن دریچه‌های آبگیر بالادست هرز آبروها بدون همانگی با مانور دریچه آبگیر اصلی کanal، سبب ایجاد جریان اضافی در کanal خواهد شد. بنابراین باید ظرفیت طراحی سرریز هرز آبرو با ظرفیت بزرگ‌ترین آبگیر بالادست کنترل شود.

#### - ایستگاه‌های پمپاژ و نیروگاه‌ها:

کanalی که جریان موردنیاز ایستگاه‌های پمپاژ و نیروگاه‌ها را تأمین می‌کند، اغلب به سرریز هرز آبرو با ظرفیتی معادل ظرفیت طراحی تأسیسات مزبور (ظرفیت طراحی کanal) نیاز دارد.

این ظرفیت، با توجه به امکان قطع برق ایستگاه‌های پمپاژ یا توقف ناگهانی نیروگاه، افزایش خواهد یافت. از آنجایی که توقف ایستگاه پمپاژ و یا نیروگاه، ممکن است با وقوع رگبار و در نتیجه تخلیه جریان زهکش‌های ورودی به‌داخل کanal همزمان باشد، بر حسب مورد می‌توان ظرفیت سرریز هرز آبرو را معادل ظرفیت تأسیسات فوق به اضافه ظرفیت طراحی ساختمان‌های ورودی زهکش‌ها در نظر گرفت. این ظرفیت، در مورد کanal‌های با بدء کمتر از ۳ مترمکعب بر ثانیه، می‌تواند تا حدود ۱۲۰ درصد بدء طراحی کanal باشد.

### ۱-۳-۲ دریچه ساختمان هرز آبرو

ظرفیت دریچه ساختمان هرز آبرو را می‌توان حداکثر تا ظرفیت طراحی کanal درنظر گرفت، تا اگر در بدنه کanal، شکستگی ایجاد شده یا شرایط اضطراری دیگری در پایین‌دست رخ دهد، بتوان کل جریان کanal را تخلیه نمود. برای حفاظت قسمت‌هایی از کanal که در معرض خطر است، دریچه مزبور باز شده و دریچه ساختمان تنظیم سطح آب بسته می‌شود. اگر ظرفیت این دریچه برای مقابله با شرایط اضطراری معادل با ظرفیت طراحی کanal در نظر گرفته شود، این ظرفیت برای امکان تخلیه کanal به منظور بازرسی، نگهداری و همچنین تخلیه کامل در انتهای فصل آبیاری کافی خواهد بود.

ظرفیت طراحی دریچه هرز آبرو برای کanal‌های با بدء کمتر از ۳ مترمکعب بر ثانیه، معادل ظرفیت کanal، و در مورد کanal‌های بزرگ‌تر، با توجه به میزان کارایی سیستم کنترل و تنظیم سطح آب، و میزان حفاظت و اطمینان لازم، متناسب با ظرفیت طراحی کanal، انتخاب می‌شود.

### ۳-۲-۱-۳ مجرای خروجی هرز آبرو

مجرای خروجی هرز آبروها، باید ظرفیت تخلیه مجموع جریان‌های دریچه و سرریز هرز آبرو را داشته باشد.

### ۳-۲-۱-۴ مجرای زهکش طبیعی (مسیل)

ظرفیت دریچه و سرریز ساختمان هرز آبرو، نباید بیش از ظرفیت بدء مطمئن<sup>۱</sup> مجرای زهکش طبیعی، که در آن تخلیه می‌شود، باشد. بنابراین ظرفیت زهکش طبیعی، ممکن است عامل محدود کننده‌ای در انتخاب ظرفیت طراحی ساختمان هرز آبرو باشد، مگر آنکه مقطع زهکش طبیعی، به منظور افزایش ظرفیت بدء آن اصلاح شود.

### ۳-۱-۳-۱ اجزای مختلف ساختمان هرز آبروها

ساختمان هرز آبروها، اغلب دارای اجزای مختلفی به شرح زیر می‌باشند:

### ۳-۱-۳-۱-۱ ورودی هرز آبروها

ورودی هرز آبروها بیشتر عمود بر محور کanal بوده، مگر در مورد ساختمان‌های هرز آبرو طراحی شده در انتهای مسیر، که از نوع ساختمان ورودی لوله‌ای مجهز به تأسیسات کنترل سطح آب می‌باشد، تا جریان‌های اضافی انتهایی کanal را تخلیه کند. ساختمان تنظیم‌کننده سطح آب همراه با شیب‌شکن<sup>۲</sup> نیز، برای سرریزی آب اضافی و تخلیه کامل جریان بالادست به مسیر پایین‌دست، می‌تواند به عنوان یک ساختمان هرز آبرو به کار رود.

ساختمان هرز آبروی مجهز به دریچه، ممکن است به‌طور دستی، خودکار و یا کنترل از راه دور عمل کند.

ورودی ساختمان هرز آبرو می‌تواند به صورت‌های زیر باشد:

- ورودی‌های عمود بر محور کanal، که در بیشتر موارد برای تخلیه جریان اضافی کanal و یا کل جریان کanal به‌زهکش طراحی می‌شود.
- ورودی‌های در جهت محور کanal در انتهای مسیر، که برای تخلیه جریان اضافی یا تخلیه جریان کanal به زهکش طراحی می‌شود.
- ورودی‌های هم‌جهت محور کanal در طول مسیر، که برای هدایت جریان اضافی مسیر بالادست به طرف پایین‌دست طراحی می‌شوند.

### ۳-۱-۳-۲ خروجی هرز آبروها

خروجی هرز آبروها، وظیفه هدایت جریان خروجی و اتلاف انرژی را، برای حفاظت ساختمان و مجرای هرز آبرو به‌عهده دارد. اگر افت انرژی از کanal به مجرای هرز آبرو در کمترین حد خود باشد، استفاده از ساختمان تبدیل برای این منظور کافی خواهد بود. برای افت انرژی بیشتر، از ساختمان‌های خروجی با مانع یا حوضچه آرامش متصل به ساختمان شیب‌شکن یا تنداپ استفاده

1 - Safe Capacity  
2 - Check Drop

می‌شود. ساختمان خروجی با مانع، برای اتلاف انرژی جریان از مجاری بسته (لوله‌ها و صندوقه بتنی) مورد استفاده قرار می‌گیرد.  
در حالتی که شاخ و برگ موجود در جریان آب زیاد باشد، اغلب، از این نوع ساختمان استفاده نمی‌شود.

ساختمان شیب‌شکن با مانع<sup>۱</sup>، مناسب‌ترین ساختمان برای جریان‌های آزاد بوده ولی در پایین دست مجاری بسته که در انتهای آن ساختمان تبدیل طویلی در نظر گرفته شده باشد نیز ساخته می‌شوند. در شرایط وجود علف‌های زیاد در جریان آب، پاک کردن بلوك‌های مانع به منظور اطمینان از درست عمل کردن ساختمان ضروری است. اگر مواد شناور مانند شاخ و برگ، در جریان آب وجود داشته باشد، ساختمان شیب‌شکن با مانع به کار برده نخواهد شد. برای عملکرد مناسب ساختمان شیب‌شکن با مانع، به سطح آب معین در پایین دست نیاز نمی‌باشد. این ساختمان، در حالت تغییرات وسیع رقوم آب در پایین دست، کاربرد مناسب داشته و اغلب به عنوان ساختمان انتهایی تخلیه‌کننده جریان به مخزن‌ها<sup>۲</sup> مورد استفاده قرار می‌گیرد.

حوضچه‌های آرامش، برای پایین دست ساختمان‌های شیب‌شکن و تندآب‌های مایل با مقطع راست گوش، بسیار ایده‌آل هستند، ولی در پایین دست مجاری بسته، اغلب پس از یک ساختمان تبدیل طویل به کار گرفته می‌شوند.

عملکرد این ساختمان‌ها، به طور معمول تحت تأثیر علف‌های هرز و شاخ و برگ موجود در جریان کانال قرار نمی‌گیرد ولی برای اطمینان از تشکیل جهش آبی در داخل حوضچه آرامش، کنترل سطح آب پایین دست ضروری می‌باشد.  
در محل‌هایی که مجرای طبیعی تخلیه‌کننده جریان نتواند سطح آب پایین دست این ساختمان را کنترل کند، از آستانه بتنی، یا آستانه الواری<sup>۳</sup>، و یا شیار کنترل<sup>۴</sup> همراه با ساختمان حوضچه استفاده خواهد شد. در ضمن، کنترل کردن سطح آب پایین دست، می‌تواند با در نظر گرفتن ساختمان تبدیل شیبدار در انتهای حوضچه صورت پذیرد.

### ۱-۳-۳-۱ مجرای هرز آبرو و ساختمان‌های وابسته

مجراهای طبیعی، در صورت امکان می‌توانند برای انتقال جریان خروجی از هرز آبروها به محل‌هایی مانند رودخانه یا مخزن‌ها مورد استفاده قرار گیرند. در این صورت، برای اتصال ساختمان هرز آبرو به زهکش طبیعی، باید مجرایی ساخته شود. چنین مجرای اتصالی، به طور کلی کوتاه بوده و طول آن از چند تا چند صدمتر متغیر می‌باشد.

مقطع عرضی چنین مجرای اتصالی، مانند مقطع عرضی نهرهای خاکی بوده ولی می‌توان تدبیر حفاظتی کمتری برای آن در نظر گرفت.

برای جلوگیری از فرسایش قابل ملاحظه در مجرای هرز آبرو در بعضی مواقع، باید سرعت جریان در آن با احداث ساختمان‌های مناسب کنترل شود. ساختمان‌های موردنظر بر حسب مورد، شامل شیب‌شکن‌های عمودی یا مایل با مقطع راست گوش، شیب‌شکن‌های با مانع، ساختمان ورودی لوله‌ای<sup>۵</sup> با کنترل سطح آب، شیب‌شکن لوله‌ای یاتنداب و ساختمان‌های تقاطعی با جاده می‌باشند.

1 - Baffled Apron Drop

2 - Reservoirs

3 - Stoplog Sill

4 - Control Notch

5 - Control and Pipeinlet

### **۳-۱-۳ ساختمان تبعی هرز آبروها**

در شرایطی که ساختمان‌های کنترل و تنظیم سطح آب، خود جزیی از ساختمان هرز آبرو نباشد، باید به فاصله کوتاهی از ساختمان هرز آبرو و در پایین دست آنها، ساختمان کنترل در کanal پیش‌بینی شود، به طوری که در صورت نیاز، بتواند تمامی جریان کanal را به داخل ساختمان هرز آبرو منحرف نماید.

### **۳-۱-۴ محدودیت‌های بهره‌برداری دریچه هرز آبرو**

مانور دریچه هرز آبرو باید طوری صورت گیرد، که پایین افتادن سطح آب کanal، در حد مجاز تعیین شده برای پایداری بدنه، پوشش و ساختمان‌های تبعی کanal باشد. به طور کلی، برای جلوگیری از گسیختگی بدنه یا پوشش کanal (به علت وجود فشار هیدرواستاتیک در بدنه یا پوشش کanal)، سطح آب کanal نباید بیش از ۱۵ سانتی‌متر در هر ساعت و یا ۳۰ سانتی‌متر در ۲۴ ساعت پایین انداده شود.

### **۳-۱-۵ خواص طراحی هیدرولیکی هرز آبروها**

طراحی هیدرولیکی ساختمان هرز آبرو بایستی با توجه به ظرفیت مورد نیاز طبق بند ۲-۱-۳ و مشخصات تخلیه‌گاه هرز آبرو، با رعایت موارد زیر صورت گیرد.

### **۳-۱-۶ سرریز جانبی**

سرریز جانبی ساختمان هرز آبرو معمولاً در بالادست سازه تنظیم سطح آب و پایین دست محل‌های آبگیری از کanal در نظر گرفته می‌شود.

### **۳-۱-۷-۱ کلیات**

سرریز جانبی، در بدنه کanal و به موازات محور آن در نظر گرفته می‌شود. وقتی سطح آب در کanal از لبه سرریز بالاتر رود، جریان‌های اضافی کanal به طور خودکار به داخل مجرای کناری تخلیه شده و از راه مجرای سرپوشیده یا روباز، به زهکش تخلیه‌کننده هدایت خواهد شد.

سرریزهای جانبی، اغلب در ترکیب با دریچه هرز آبرو به منظور امکان تخلیه تمامی جریان کanal طراحی می‌شود. سرریز جانبی، در تخلیه بذرها، علف‌های هرز، خاشاک یا قطعات یخ از جریان کanal، مؤثر است. در این رابطه، می‌توان با مانور دریچه ساختمان کنترل سطح آب پایین دست، سطح آب کanal را در محل سرریز جانبی بالا آورد و اجسام گفته شده را از روی سرریز تخلیه نمود.

در بعضی موارد برای راحتی تخلیه اجسام شناور به داخل هرز آبرو، الوار شناوری به طور مورب روی سطح آب کanal قرار می‌دهند. در چنین مواردی، استفاده از ساختمان‌های خروجی با مانع، برای مجراهای تخلیه پیشنهاد نمی‌شود. شکل ۱ نوع ساختمان سرریز جانبی را نشان می‌دهد.

## ۳-۱-۵-۲ ضوابط طراحی

در طراحی سرریز جانبی، ملاحظات و پیشنهادهای زیر باید مورد توجه قرار گیرد. ظرفیت این سرریزها بر مبنای ضوابطی که ارائه خواهد شد تعیین می‌گردد.

### الف - تاج سرریز :

تراز لبه سرریز در کanal های با پوشش بتنی در حدود ۰/۰۵ تا ۰/۱۵ متر، متناسب با ظرفیت کanal و با توجه به شرایط رسوب گذاری و همچنین شرایط اقلیمی، از نظر سرعت و جهت باد در بالای سطح کنترل آب در کanal در نظر گرفته می‌شود تا از تلفات سرریزی آب در هنگام ایجاد موج، جلوگیری شود. برای مطمئن شدن از سرریز نکردن جریان از بازوهای خاکی کanal، میزان بالا آمدن سطح آب در قسمت فضای آزاد مقطع به میزان ۵۰ درصد فضای آزاد<sup>۱</sup> پوشش کanal یا ۲۵ درصد فضای آزاد خاکریز کanal در کanal های بدون پوشش، محدود می‌گردد. شکل ۲، مقاطع تیپ ساختمان سرریز جانبی را نشان می‌دهد. به‌حال، در شرایط اضطراری و عملکرد سرریز با ظرفیت کامل، استفاده از ۵۰ درصد کل فضای آزاد کanal در حوالی ساختمان هر ز آبرو مجاز است.

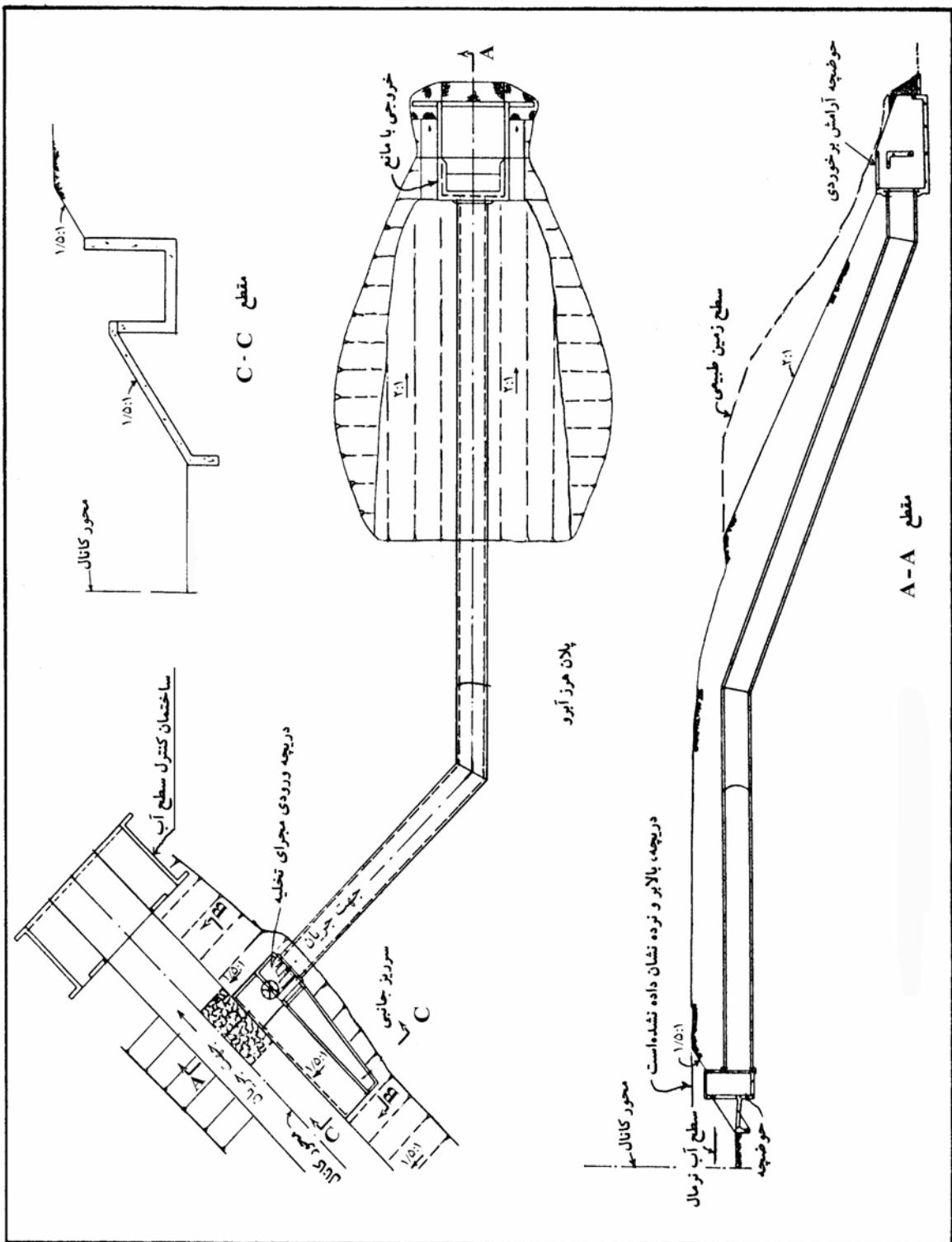
طول سرریز بر مبنای فرمول استاندارد سرریز راست گوشه با ضریب C، متناسب با شکل لبه آن تعیین خواهد شد.

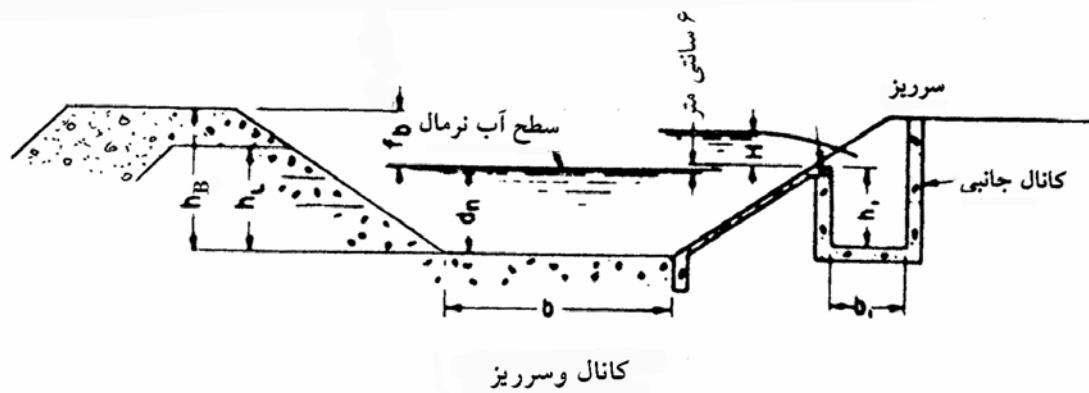
### ب - مجرای کناری :

این مجرای، به‌طور معمول دارای مقطع عرضی راست گوشه می‌باشد. عرض، عمق و شیب این مجرای طوری در نظر گرفته می‌شود که حمل خاشاک و اجسام شناور را با جریان آزاد میسر نموده و در ضمن قابل اجرا نیز باشد. حداقل عرض این مجرای تا ۱/۵ متر بالا دست ۶/۰ متر و به طور یکنواخت به طرف پایین دست تعییر می‌نماید. عرض مجرای در پایین دست برای بددهای تا ۱/۵ متر مکعب بر ثانیه، به میزان ۱ متر کافی بوده و برای بددهای بیشتر، بر حسب مورد تعیین خواهد شد.

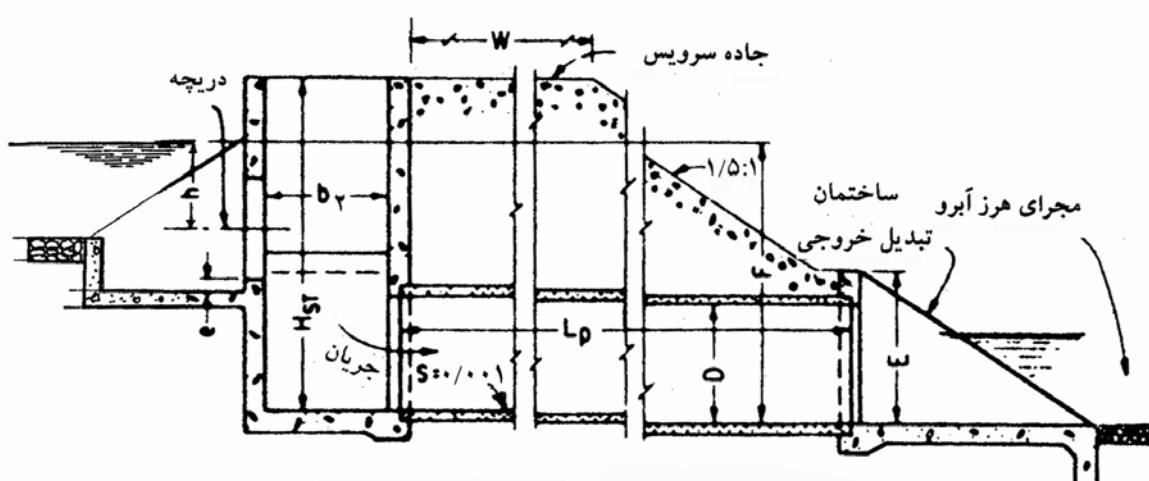
برای اطمینان از جریان آزاد از روی سرریز، سطح آب در این مجرای باید پایین‌تر از لبه سرریز باشد. این امر با در نظر گرفتن تراز کف در پایین دست مجرای کناری به اندازه ارتفاع انرژی مخصوص جریان به علاوه ۰/۳ متر پایین‌تر از لبه سرریز تأمین خواهد شد. با فرض جریان بحرانی در این محل، ارتفاع انرژی مخصوص برابر با عمق بحرانی به علاوه ارتفاع نظیر سرعت بحرانی ( $d_c + h_{vc}$ ) می‌باشد که برای مجرای راست گوشه، معادل  $d_c/5$  خواهد بود. بنابراین کمترین ارتفاع دیوار در پایین دست مجرای، برابر  $0/0 + d_c/5$  (بر حسب متر) می‌تواند منظور شود.

شکل ۱ - نمونه ساختمان سرپریز جانبی





مجرای جانبی و حوضچه



مجرای تخلیه هرز آبرو و ساختمان خروجی

شکل ۲- مقاطع نمونه ساختمان سرریز جانبی

شیب کف مجرای طوری در نظر گرفته می‌شود که ایجاد جریان فوق بحرانی را به طرف حوضچه میسر سازد. چون جریان عرضی ورودی از روی سرریز، مانعی برای جریان در مجاہد حساب می‌آید و حجم جریان را بر اثر واردشدن هوا افزایش می‌دهد، بنابراین شیب کف باید بیش از شیب بحرانی پیش‌بینی شود. در نظر گرفتن شیب ۵ درصد برای کناری مناسب خواهد بود. در این صورت ارتفاع دیوار بالادست مجرای  $(h_1)$  از رابطه ۱-۱ محاسبه می‌شود.

$$h_1 = h_2 - 0.05L \quad (1-1)$$

که در آن:

$L$  = طول سرریز بر حسب متر،

$h_1$  = ارتفاع دیوار بالادست بر حسب متر، و

$h_2$  = ارتفاع دیوار پایین‌دست مجرای کناری بر حسب متر.

#### پ - دریچه هرز آبرو :

دریچه هرز آبرو، اغلب در حالتی که امکان تخلیه کanal در نظر باشد، به کار گرفته می‌شود. در چنین حالتی، ظرفیت دریچه باید طوری پیش‌بینی شود که هنگام تخلیه کanal، هیچ‌گونه سرریزی جریان از ساختمان کنترل سطح آب پایین‌دست و یا از سرریز جانبی صورت نگیرد.

با توجه به اینکه تخلیه کامل کanal به ندرت ضرورت می‌یابد، می‌توان برای محاسبه سطح دریچه هرز آبرو، در صورت وجود شرایط هیدرولیکی لازم، سرعت جریان در مقطع دریچه را تا ۳ متر بر ثانیه در نظر گرفت. ارتفاع هیدرولیکی لازم برای تعیین ابعاد دریچه، با به کارگیری فرمول روزنے به شکل زیر خواهد بود:

$$Q = CA \sqrt{2gh} \quad ; \quad h = \frac{Q^2}{2gA^2C^2} \quad (2-1)$$

و یا

$$h = \frac{v^2}{2gC^2} \quad (3-1)$$

در رابطه‌های بالا:

$Q$  = بدنه تخلیه دریچه بر حسب متر مکعب بر ثانیه،

$h$  = ارتفاع هیدرولیکی بر حسب متر در بالادست دریچه،

$C$  = ضریب فشردگی دریچه<sup>۱</sup>،

$v$  = سرعت جریان در مقطع دریچه بر حسب متر بر ثانیه،

$A$  = سطح مقطع بازشدگی دریچه بر حسب مترمربع، و

$g$  = شتاب ثقل در سیستم متريک.

۱- برای تعیین دقیق ضریب  $C$ ، به استاندارد خواباط هیدرولیکی طراحی ساختمان‌های تنظیم سطح آب و آبگیرها در کanal‌های روباز مراجعه شود.

با در نظر گرفتن ضریب  $C$  برابر  $0.6$  و سرعت جریان برابر  $3$  متر بر ثانیه در فرمول بالا، ارتفاع هیدرولیکی لازم برابر  $1/3$  متر به دست می‌آید. در این حالت، محور دریچه باید  $1/3$  متر زیر سطح نرمال آب در کanal قرار داده شود. بهر حال، برای جلوگیری از عمیق شدن سازه و کاهش مشکل تخلیه مواد رسوبی در شرایط وجود مواد معلق رسوبی در جریان کanal، پیشنهاد می‌شود که تا حد امکان، محور دریچه پایین‌تر از کف کanal قرار داده نشود. با توجه به این موارد، مقدار ارتفاع هیدرولیکی، حداکثر به عمق نرمال آب در کanal محدود می‌گردد.

#### ت - حوضچه:

برای حفظ شرایط جریان آزاد از دریچه و مجرای جانبی، کف حوضچه باید تا حدی پایین درنظر گرفته شود که سطح آب از محور دریچه بالاتر قرار نگیرد و همچنین کف مجرای جانبی نیز به میزان معینی (حداکثر نصف عمق بحرانی جریان در انتهای مجرای جانبی) بالاتر نباشد.

در حالتی که جریان حوضچه از طرفین مجرای لوله‌ای یا صندوقه‌ای تخلیه می‌شود، باید به منظور تأمین ارتفاع نظیر سرعت در لوله،  $(hv_p)$  و افت هیدرولیکی در قسمت ورودی لوله  $(h_{in})$ ، میزان استغراق لوله حداقل برابر  $1/5$  در نظر گرفته شود.

#### ث - مجرای تخلیه:

اغلب، در ساختمان‌های هرز آبرو، مجرای لوله‌ای یا صندوقه‌ای از حوضچه به طرف ساختمان خروجی درنظر گرفته می‌شود. حداقل قطر مجرای لوله برای راحتی عبور خاشاک یا اجسام شناور، برابر  $0.6$  متر می‌باشد.

در حالتی که خروجی هرز آبرو به صورت ساختمان تبدیل باشد، قطر لوله را می‌توان براساس سرعت جریان تا  $2/5$  متر بر ثانیه تعیین نمود. برای راحتی تخلیه و همچنین جلوگیری از ایجاد جریان فوق بحرانی، شیب لوله در حدود  $1$  در هزار در نظر گرفته می‌شود.

اگر لوله به ساختمان خروجی با مانع متهی شود، قطر لوله براساس حداکثر سرعت جریان  $3$  متر بر ثانیه تعیین خواهد شد. در این حالت، شیب لوله ممکن است تا میزان  $5/0$  در  $1$  تا  $1$  در  $1$  (عمودی به افقی) منظور گردد، به شرط آنکه سایر ملاحظات طراحی منظور گردد.

#### ج - ساختمان خروجی هرز آبرو:

تیپ ساختمان خروجی هرز آبرو به وضعیت توپوگرافی بستگی داشته و در محل‌هایی که اختلاف سطح آب در کanal و زهکش تخلیه کننده قابل ملاحظه باشد، برای اتلاف انرژی باید از شیب‌شکن لوله‌ای، خروجی با مانع، شیب‌شکن با مانع و یا حوضچه آرامش استفاده شود. در غیر این صورت می‌توان از ساختمان تبدیل یا سازه مناسب دیگری به منظور حفاظت بدنه زهکش تخلیه کننده در مقابل فرسایش استفاده نمود.

## چ - نفوذ آب:

چون به طور معمول سطح آب در کانال‌ها نسبت به کف زهکش‌های تخلیه‌کننده به مقدار قابل ملاحظه‌ای بالاتر می‌باشد، بنابراین مسئله تراویش آب به طرف ساختمان خروجی از داخل خاک و یا در طول جدار سازه مطرح خواهد بود. بنابراین برای جلوگیری از وقوع پدیده حرکت ذرات خاک<sup>۱</sup>، پیشنهاد می‌شود که برای افزایش طول خرش، به تعداد و ابعاد موردنیاز، دیواره آب‌بند<sup>۲</sup> برای لوله یا مجاری تخلیه صندوقه‌ای درنظر گرفته شود.

## ح - حفاظت:

برای تعیین نوع حفاظت قسمت خروجی و همچنین دهانه ورودی مجرای هرزآبروها، پیشنهاد می‌شود به بحث مربوط به حفاظت در مقابل فرسایش مراجعه شود.

### ۳-۱-۵ ساختمان هرزآبرو دریچه‌ای

ساختمان‌های هرزآبرو مجهز به مجرای دریچه‌دار تخلیه جریان با توجه به ظرفیت کانال، شرایط بهره‌برداری و نوع تجهیزات بالادرست (مثلاً وجود ایستگاه پمپاژ) پیش‌بینی می‌گردد.

#### الف - موارد استفاده:

در صورت نیاز به تخلیه جریان اضافی و یا تخلیه کامل یا بخشی از جریان کانال، ساختمان هرز آبروی دریچه دار با ساختمان سرریز جانبی یا سرریز سیفونی به طور همراه در نظر گرفته می‌شوند.

کانال‌های بدون ورودی زهکش، کانال‌های مجهر به تأسیسات کنترل جریان به صورت خودکار یا کنترل از راه دور و کانال‌های با ظرفیت کافی برای ذخیره‌سازی یا عبور جریان اضافی ورودی بدون بروز خسارت به سیستم، ضرورتی به داشتن سرریز تخلیه اضطراری ندارند.

این تیپ هرز آبروها، با امکان تخلیه قسمتی یا تمامی جریان، اینمی کانال را در هنگام شکستگی بدنه یا وجود خطر شکستگی تأمین می‌کند. برای رسیدن به چنین هدفی، اغلب یک ساختمان کنترل سطح آب در پایین‌دست این ساختمان در مسیر کانال در نظر گرفته می‌شود.

این ساختمان، عمل تخلیه کامل کانال را در انتهای فصل آبیاری و یا برای موقع بازرسی، امکان‌پذیر می‌سازد. به طور معمول، شیارهای فرازیند در بالادرست دریچه این ساختمان برای امکان انجام عملیات نگهداری یا تعمیر دریچه‌ها (بدون آنکه کانال تخلیه گردد) در نظر گرفته می‌شود. دریچه این ساختمان، ممکن است به صورت دستی، خودکار و یا کنترل از راه دور عمل کند.

1 - Piping  
2 - Collars of Cut Off

## ب - ظرفیت:

این ساختمان‌ها، اغلب قادر به تخلیه تمامی جریان کanal و نیز جریان زهکش‌های ورودی می‌باشند. ارتفاع هیدرولیکی در بالادست دریچه‌های این ساختمان، معادل عمق آب نرمال کanal به علاوه ارتفاع آزاد منظور شده برای استقرار تاج سرریز ساختمان تنظیم سطح آب<sup>۱</sup> پایین‌دست (حداقل ۵ سانتی‌متر برای کanal‌های با ظرفیت کمتر از ۳ متر مکعب بر ثانیه، تا حداقل ۱۵ سانتی‌متر برای کanal‌های با ظرفیت بیش از ۱۰ متر مکعب بر ثانیه) در نظر گرفته می‌شود.

## پ - تیپ دریچه‌ها:

در حال حاضر، دریچه‌های کشویی با تیپ‌های مختلف برای تنظیم ارتفاع هیدرولیکی، برای نیازمندی‌های بهره‌برداری موجود می‌باشد. دریچه‌های کشویی، اغلب بر حسب ارتفاع هیدرولیکی جلوی آنها، ممکن است با (یابدون) پشت‌بند<sup>۲</sup> باشند. در مواردی که دریچه در جلوی مجرای لوله‌ای یا صندوقه‌ای<sup>۳</sup> قرار می‌گیرد، در نظر داشتن مجرای تخلیه هوا در پایین‌دست دریچه الزامی است.

اغلب، برای بدنه‌های کم (کمتر از ۵ تا ۶ متر مکعب بر ثانیه)، دریچه‌های قطاعی در نظر گرفته نمی‌شود. به هر حال، یکی از مزیت‌های دریچه‌های قطاعی نسبت به دریچه‌های کشویی، این است که با امکان مانور آنها تا بالای سطح آب، مواد شناور و قطعات یخ را می‌توان از مجرای هرز آبرو تخلیه نمود.

با در نظر گرفتن فضای آزاد حدود ۰/۰۵ تا ۰/۱۰ متر برای دریچه، می‌توان بدون سرریزی آب در هنگام امواج کوچک، امکان سرریزی جریان اضافی کanal از روی دریچه را فراهم نمود. دریچه‌های قطاعی به کار رفته در ساختمان‌های هرز آبرو، به نوارهای آب بند لاستیکی مجهز بوده که در مقابل سایش با صفحات فلزی نصب شده در دیوارها و کف مجرای آب بندی، بهتر مقاومت می‌کنند.

## ت - شرایط هیدرولیکی:

ورودی : این گونه ساختمان‌ها، اغلب در قسمت ورودی، برای هدایت جریان به طرف دهانه دریچه دارای ساختمان تبدیل می‌باشند. آستانه دریچه، به‌طور معمول برای راحتی تخلیه کامل کanal، کمی پایین‌تر از کف کanal (حداقل ۰/۰۵ متر) در نظر گرفته می‌شود.

افت هیدرولیکی ورودی،تابع اختلاف ارتفاع نظیر سرعت ( $\Delta hv$ ) بوده و به‌طور معمول برابر  $hv_2 - hv_1$  در نظر گرفته می‌شود. اختلاف ارتفاع نظیر سرعت در ساختمان‌های تبدیل واقع در مسیر کanal، برابر  $hv_2 - hv_1$  می‌باشد، ولی برای ساختمان تبدیلی که در جهت عمود به محور کanal باشد، اختلاف ارتفاع نظیر سرعت برابر  $hv_2$  در نظر گرفته می‌شود. زیرا سرعت جریان کanal

۱- منظور، تاج سرریزی است که همراه با ساختمان تنظیم سطح آب مجهز به دریچه کشویی یا قطاعی به کار گرفته می‌شود.

2 - Back Pressure Requirement

3 - Closed Conduit

در جهت ورودی هر آبرو، برابر صفر فرض می‌شود. بنابراین با فرض افت هیدرولیکی ورودی برابر  $h v_2 / 5$ ، ارتفاع انرژی در محل دریچه برابر است با :

$$E s_2 = E s_1 + \Delta E L - 0 / 5 h v_2 \quad (4-1)$$

$$d_2 + h v_2 = d_1 + h v_1 + \Delta E L - 0 / 5 h v_2 \quad (5-1)$$

که در آن :

$\Delta E L$  = اختلاف تراز کف کanal با آستانه دریچه،

$E s_1$  = انرژی مخصوص بالادست بر حسب متر،

$E s_2$  = انرژی مخصوص پایین‌دست بر حسب متر،

$d_1$  = ارتفاع آب بالادست بر حسب متر،

$d_2$  = ارتفاع آب پایین‌دست بر حسب متر،

$h v_1$  = ارتفاع نظیر سرعت در بالادست دریچه، و

$h v_2$  = ارتفاع نظیر سرعت جریان در محل دریچه.

#### - دریچه کشویی :

محل نصب دریچه‌های کشویی، اغلب طوری درنظر گرفته می‌شود، که سطح آب بالادست بالاتر از لبه فوقانی دریچه باشد. در چنین شرایطی، ظرفیت تخلیه دریچه براساس فرمول روزنه، به شکل رابطه (۲-۱) محاسبه خواهد شد.

اگر در پایین‌دست دریچه جریان به حالت آزاد باشد، ارتفاع هیدرولیکی (h) موجود در بالادست دریچه در رابطه (۲-۱) برابر است با فاصله سطح آب تا محور دریچه، و در حالتی که دریچه در شرایط استغراق باشد، ارتفاع h برابر اختلاف تراز سطح آب در بالادست و پایین‌دست دریچه خواهد بود. ضریب جریان (C) در رابطه (۲-۱) برای بددهای کمتر از ۳ متر مکعب بر ثانیه برابر ۶/۰ در نظر گرفته می‌شود. بدیهی است برای بددهای بیشتر، ضریب یاد شده متناسب با ابعاد و خصوصیات دریچه و شرایط هیدرولیکی جریان تعیین می‌شود.\*

چون ساختمان هر آبرو، اغلب در حالت بدء حداکثر بهندرت استفاده می‌شود، اندازه دریچه براساس سرعت حداکثر، برابر ۳ متر بر ثانیه در حالت بازشدنگی کامل دریچه تعیین می‌گردد. بهر حال، اگر ارتفاع هیدرولیکی لازم برای ایجاد چنین سرعتی موجود نباشد، ممکن است برای تخلیه بدء موردنظر دریچه بزرگ‌تری به کار گرفته شود.

#### - دریچه قطاعی :

وقتی دریچه قطاعی نیمه باز باشد، میزان بدء جریان عبوری براساس فرمول روزنه محاسبه می‌گردد. در حالتی که جریان آزاد در پایین‌دست دریچه برقرار باشد، همان طوری که در شکل (۳) نشان داده شده است، ارتفاع هیدرولیکی h در فرمول روزنه برابر

\* برای تعیین دقیق ضریب C به استاندارد ضوابط هیدرولیکی طراحی ساختمان‌های ساختمان‌های تنظیم سطح آب و آبگیرها در کanal‌های روباز مراجعه شود.

با اختلاف ارتفاع سطح آب بالادست تا محور دریچه خواهد بود. اگر عمق آب پایین دست دریچه، لبه پایین دریچه را همان طور که در شکل (۴) نشان داده شده مستغرق نماید، در این حالت، ارتفاع هیدرولیکی مزبور برابر اختلاف سطح آب بالادست و پایین دریچه خواهد بود. ضریب جریان (C) برای دریچه‌های قطاعی برابر  $72/0$  در نظر گرفته می‌شود.

برای تخلیه حداکثر، لبه پایین دریچه‌های قطاعی، در بالای سطح آب قرار می‌گیرد. در این حالت، مقدار بده عبوری از دریچه، براساس رابطه سرریز به شکل زیر محاسبه می‌گردد:

$$Q = CLH^{3/2} \quad (6-1)$$

در رابطه (۶-۱)، مقدار H عمق آب بالادست است. اغلب برای سرریز لبه پهن و در شرایط جریان آزاد، ضریب C برابر با  $1/70$ ، به کار گرفته می‌شود. اگر جریان سرریز، در اثر عمق آب پایین دست به حالت نیمه مستغرق باشد، ضریب اصلاحی (n) به صورت زیر در رابطه (۶-۱) اعمال می‌گردد:

$$Q = CL(nh)^{1/5} \quad (7-1)$$

مقدار ضریب اصلاحی (n) از جدول‌های هیدرولیکی مربوط به آن قابل استخراج است.\*  
چون هر ز آبروها اغلب در حالت عبور بده حداکثر به ندرت مورد استفاده قرار می‌گیرد، اندازه دریچه‌های قطاعی نیز براساس سرعت حداکثر برابر  $3$  متر بر ثانیه در حالت بازشدنی کامل دریچه تعیین می‌گردد. حداقل عرض دریچه برابر  $\frac{A}{d_2}$  در نظر گرفته می‌شود که در آن،  $A =$  سطح مقطع دریچه و  $d_2 =$  عمق جریان در بالادست دریچه می‌باشد.  
منظور نمودن عرض اضافی برای این دریچه‌ها غیراقتصادی بوده و ممکن است در باز و بسته کردن دریچه مشکلاتی نیز ایجاد شود. در هر حال، عرض دریچه اغلب ناید از سه برابر ارتفاع دریچه بیشتر باشد. حداقل ارتفاع دریچه برابر است با عمق آب بالادست دریچه (dn) به علاوه مقدار e (پایین افتادگی آستانه دریچه) به علاوه حداقل  $10$  سانتی‌متر به عنوان ارتفاع آزاد یعنی  $10/0$  حداقل ارتفاع دریچه است.

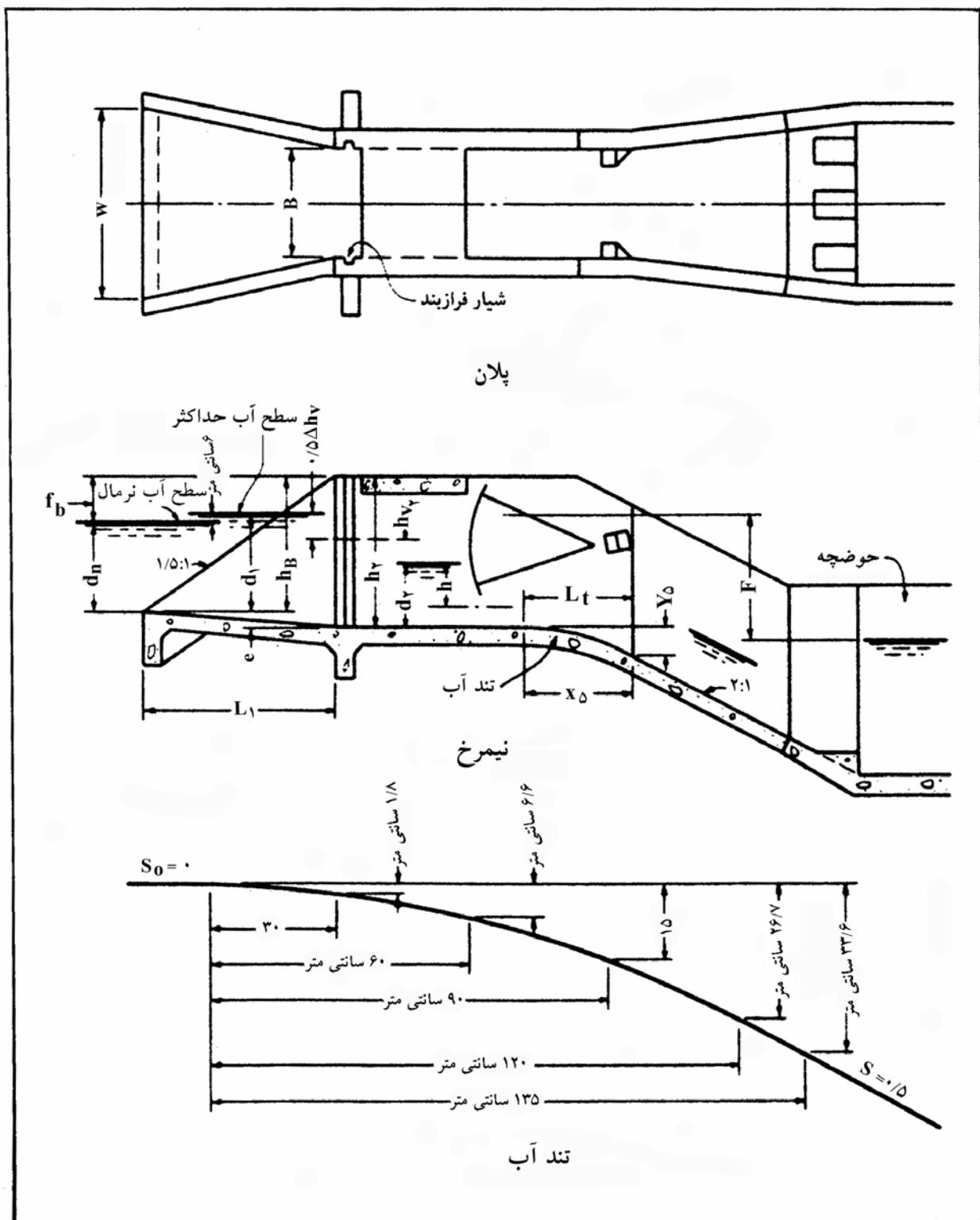
### - منحنی ابتدای تنداَب<sup>۱</sup> :

وقتی دریچه به تدریج باز شود، پرش آب در زیر دریچه با سرعت زیاد برقرار خواهد شد. در حالتی که ساختمان تنداَب (شووت<sup>۲</sup>) در پایین دست آن است، جریان آب باید از طریق ساختمان تبدیل به شیب تندر متصل شود. بدون چنین ساختمان تبدیلی، سرعت زیاد جریان باعث پرش و جدایی جریان از کف مجرأ در ابتدای شیب شده و در نتیجه فشار منفی و ناپایداری جریان را به وجود خواهد آورد.

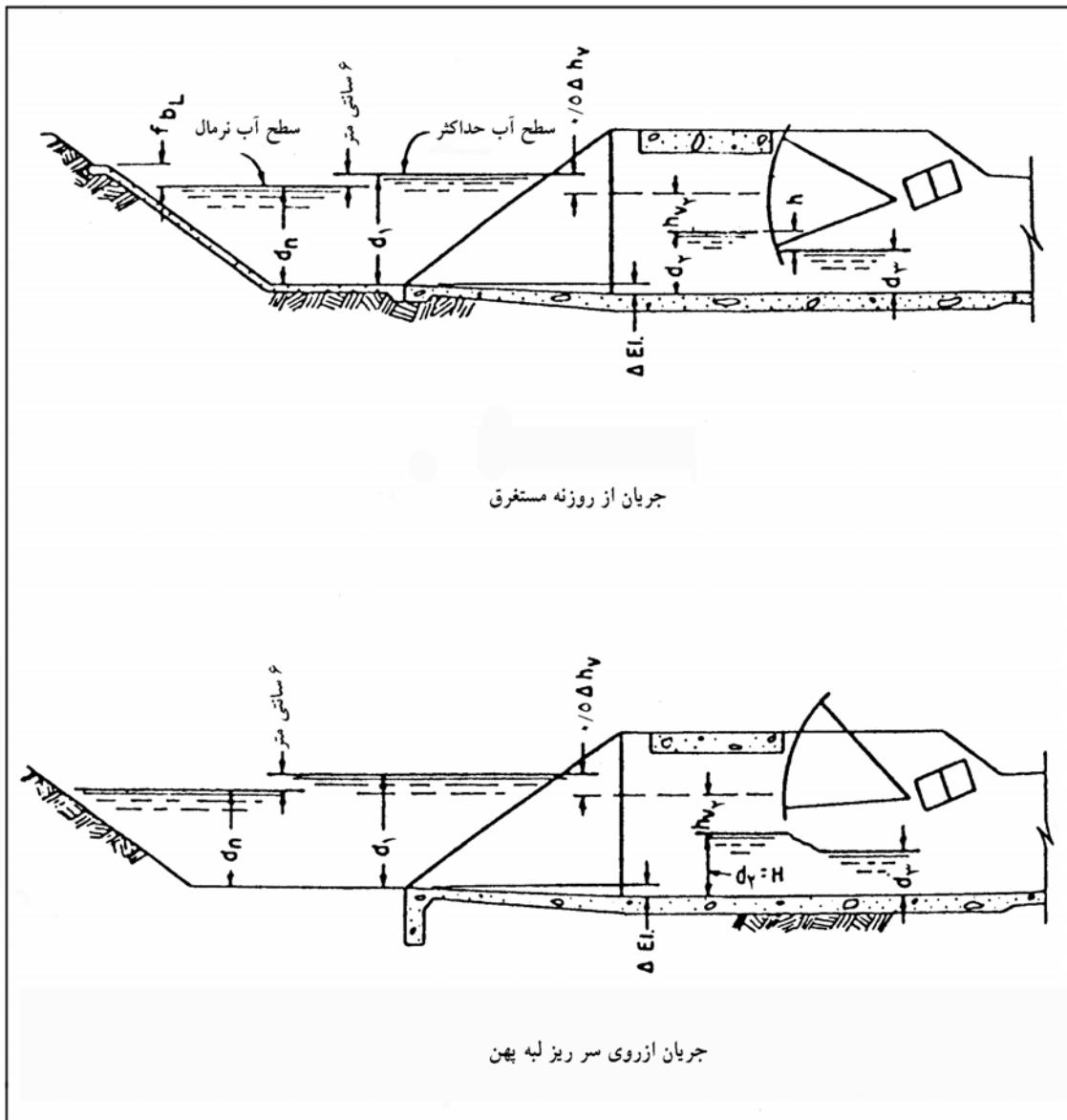
---

\* جدول [۴] نشریه ۳۷ USBR

1 - Trajectory  
2 - Chute



شكل ۳- ساختمان هرزآبرو با دریچه قطاعی (در حالت جریان آزاد)



شکل ۴- ساختمان هرز آبرو با دریچه قطاعی (در حالت جریان مستغرق)

برای جلوگیری از وقوع چنین شرایطی، برای تبدیل جریان از محل دریچه به شیب تندآب باید ساختمان تبدیل منحنی ابتدای تندآب باشد، طول این قسمت براساس رابطه زیر محاسبه می‌گردد:

$$X^2 = 4HY \quad (A-1)$$

که در آن :

X = فاصله افقی هر نقطه روی منحنی تا نقطه شروع منحنی،

Y = فاصله عمودی هر نقطه از منحنی تا نقطه شروع منحنی، و

H = ارتفاع اندازه‌گیری شده از حداکثر سطح آب در بالادست تا کف دریچه (بدون اعمال تلفات ارتفاع انرژی).

نیمرخ قسمت تندآب، ممکن است با نقطه‌یابی منحنی، تا تطابق شیب منحنی با شیب تندآب صورت گیرد. طول این قسمت، همچنین ممکن است با حل دیفرانسیلی رابطه بالا برای طول X، در نقطه‌ای که شیب منحنی برابر شیب تندآب می‌شود، محاسبه گردد. در حالتی که کف بالادست و پایین‌دست روی شیب باشند، بهتر است برای ساختمان تندآب از راه حل گفته شده استفاده گردد.

#### خروجی:

برای شرح خصوصیات ساختمان خروجی به بند (۳-۱-۲) مراجعه شود.

#### بالابر دریچه‌های کشویی و قطاعی:

##### بالابرها دستی:

این نوع بالابرها، شامل دسته، فلكه یا چرخ‌هایی هستند که برای باز و بسته کردن دریچه‌ها مورد استفاده قرار می‌گیرند. نسبت چرخ دنده‌ها به یکدیگر، با وزن دریچه و نیروی اصطکاکی ایجاد شده در اثر بار وارد از طرف آب به بدن دریچه‌های کشویی و لاستیک‌های آب‌بندی دریچه‌های قطاعی متناسب خواهد بود. برای فراهم آوردن میزان بازشدگی مناسب دریچه در موقع مانور بحرانی، باید از درنظر گرفتن نسبت‌های زیاد برای چرخدنده‌ها پرهیز گردد. تا بدین وسیله، امکان گشودگی کافی دریچه در مدت زمان مناسب میسر گردد.

##### بالابرها برقی:

دریچه‌های کشویی و قطاعی ممکن است به طور خودکار، کنترل از راه دور و یا در محل با قطع و وصل کلید برق (اگر نیروی برق موجود باشد یا از طریق دیزل ژنراتور تأمین گردد)، تنظیم شوند. سطح آب، به وسیله شناورها و یا میله‌هایی که باعث به حرکت در آمدن بالابرندۀها می‌شوند کنترل می‌گردد.

#### دریچه‌های خودکار هیدرولیکی:

دریچه‌های قطاعی خودکار هیدرولیکی، بدون به کارگیری نیروی خارجی و فقط از طریق نیروی شناوری که با بالآمدن سطح آب افزایش می‌یابد کار می‌کند. برای کنترل سطح آب بالادست، بدن دریچه دارای محفظه‌ای است که فشار بالابرندۀ از طرف آب به آن وارد شده و باعث بازشدن دریچه خواهد شد. در تعادل با وزنه‌های دریچه، متناسب با افزایش سطح آب بالادست، دریچه برای تخلیه جریان اضافی باز می‌گردد.

در این دریچه‌ها، امکان قطع کامل جریان به پایین‌دست وجود ندارد و بنابراین در مواردی به کار می‌رond که عبور جریان محدود از اطراف دریچه پذیرفته شده باشد.

## سایر ملاحظات

- حفاظت: اقدامات حفاظتی برای کanal، در برابر فرسایش در محل ورودی و مجرای خروجی، در موارد نیاز مطابق مبحث حفاظت در مقابله فرسایش پیش‌بینی خواهد شد.
- نفوذ: باید از نفوذ اضافی آب از کanal به مجرای خروجی جلوگیری شود. در این مورد، پیشنهاد می‌شود به مبحث تراوش از زیر اینه فنی مراجعه شود.
- بهره‌برداری: در مورد محدودیت‌های مانور دریچه از نظر پایین بردن سطح آب در کanal، پیشنهاد می‌شود به بند (۴-۱-۳) مراجعه گردد.

## ۳-۵-۱ سرریز سیفونی<sup>۱</sup>

### ۳-۵-۱-۱ تعریف و کاربرد

سرریز سیفونی، مجرای بسته‌ای است که قسمت بالایی آن تا سطح آب بالادست (سطح آب در کanal یا مخزن) و قسمت پایینی آن از لبه سرریز تا حوضچه پایین دست ادامه دارد (شکل ۵). همچنین این ساختمان، دارای یک هواگیر سیفون است که شامل لوله تخلیه هوا بوده و از روی سرریز تا سطح آب بالادست ادامه دارد (شکل ۵). حوضچه پایین دست سیفون، عمل از بین بردن انرژی اضافی را انجام می‌دهد.

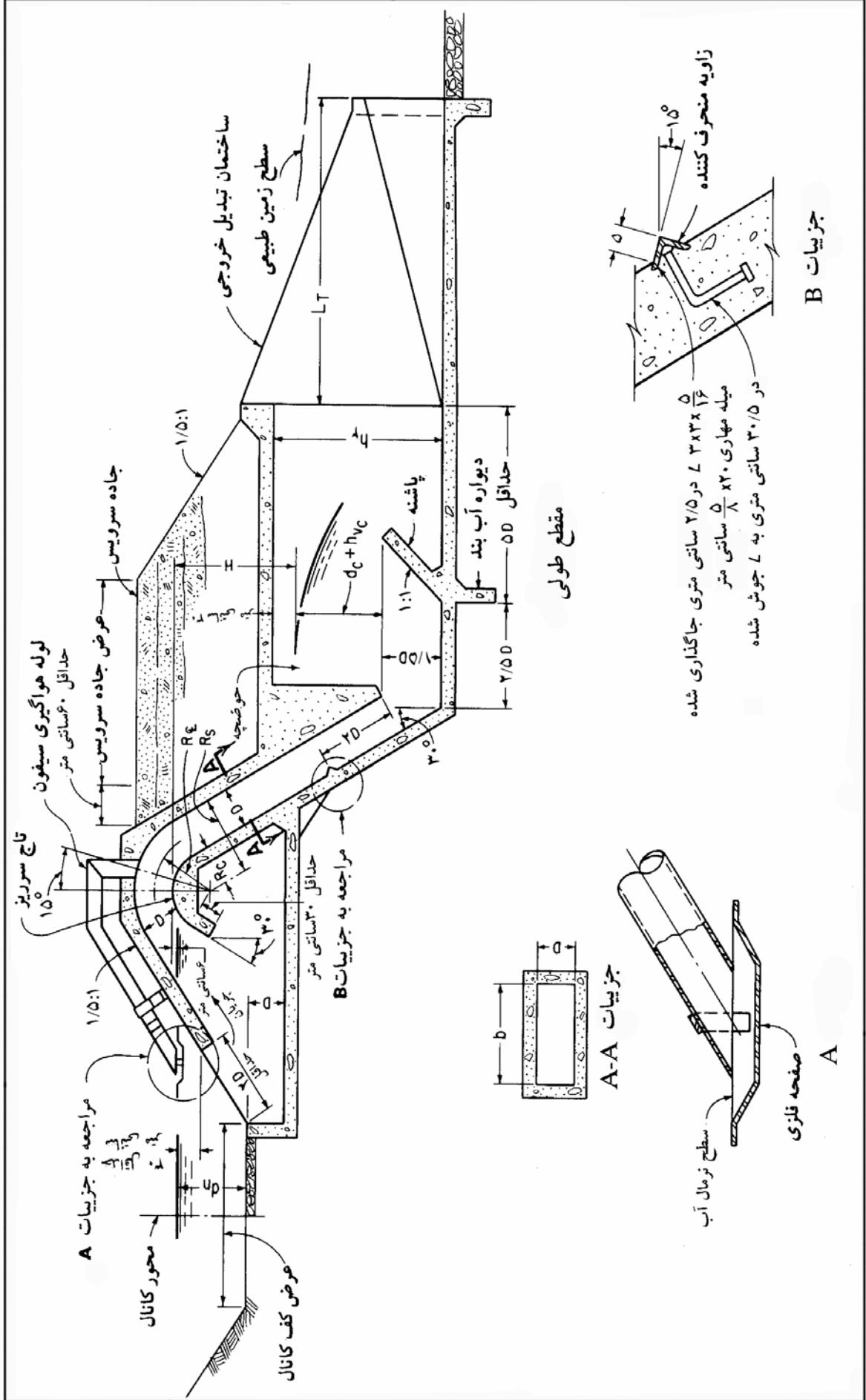
سرریزهای سیفونی، از نظر فشار هیدرواستاتیک دارای محدودیتی برابر فشار جو در محل می‌باشد. به همین دلیل، در بعضی موارد (سرریز سیفونی فشار کم) نامیده می‌شوند.

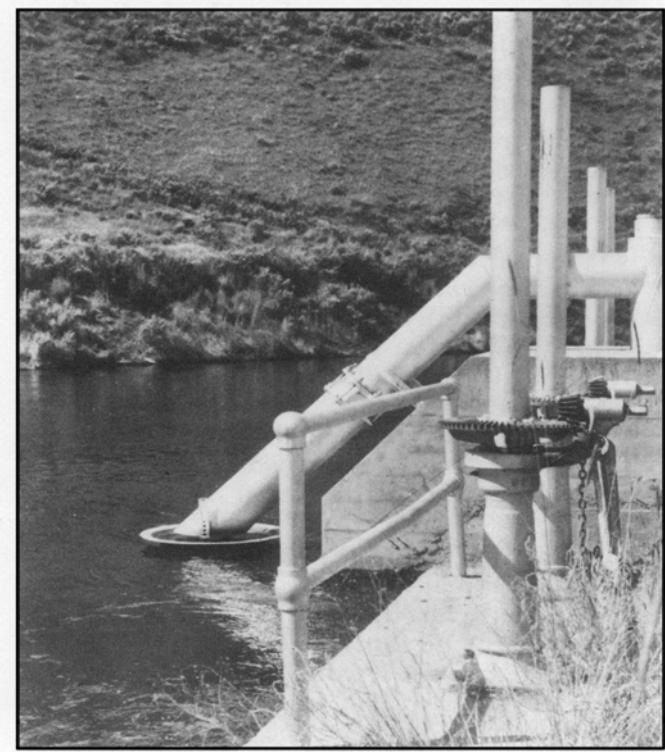
برخلاف ساختمان (سیفون معکوس)<sup>۲</sup> که تحت فشار مثبت کار می‌کند، سرریز سیفونی، تحت فشار منفی عمل می‌نماید. سرریز سیفونی، پس از هواگیری اولیه، توانایی بالا کشیدن آب از روی تاج سرریز و تخلیه آن به تراز پایین تر را دارد. سرریز سیفونی، در تخلیه سریع حجم زیادی از آب کanal مؤثر بوده، و ممکن است در مقایسه با مجرای هرز آبرو، به علت قالب‌بندی‌ها دارای هزینه ساختمانی بیشتری باشد. به‌حال در محل‌هایی که برای احداث سرریز با جریان آزاد فضای کافی وجود نداشته باشد، سرریز سیفونی با عرض نسبتاً کم مناسب خواهد بود.

عملکرد خودکار سرریز سیفونی، به کارگیری متناوب وسایل دستی در ساختمان‌های کنترل واقع در طول کanal را از بین خواهد برد. امتیاز برجسته سرریز سیفونی، عبارت است از قدرت تخلیه حجم قابل ملاحظه آب در اثر بالا رفتن مقدار ارتفاع کم سطح آب در کanal یا مخزن می‌باشد.

1 - Siphon Spillway  
2 - Inverted Siphon

شکل ۵- مقطع تیپ سرپز سیفونی





شکل ۶- ساختمان سرریز سیفونی

### ۱-۳-۵-۲ عملکرد

در شرایطی که سطح آب در کanal، به علت ورود جریان‌های اضافی یا بهره‌برداری نامناسب به تدریج افزایش یابد، این ساختمان، به صورت سرریز تخلیه عمل خواهد کرد. اگر بالا آمدن سطح آب کanal ادامه یابد، جریان عبوری از سرریز سیفونی به حدی می‌رسد که سرعت جریان، باعث هواگیری سیفون می‌شود و با سیفونی شدن جریان، سطح آب کanal به سرعت پایین آمده و عمل سیفونی قطع می‌گردد. برای امکان تخلیه سیفون با بدء طراحی، ضروری است هواگیری سیفون به طور کامل صورت گیرد، بدین معنی که تمام هوا باید از مجرای سیفون تخلیه گردد تا جریان در سطح مقطع مgra به طور کامل برقرار شود.

هواگیری، هنگامی شروع می‌شود که عبور جریان از روی سرریز صورت گرفته و در داخل قسمت پایینی مجراء، سرعت جریان به حدی برسد تا مخلوط آب و هوا را به خارج تخلیه نماید. برای راحتی اختلاط هوا و آب، یک زائد منحرف‌کننده در کف قسمت مجرای پایینی نصب می‌گردد تا موجب جدایی تیغه آب از کف و پاشیدن آب به سقف مجراء گردد.

هواگیری کامل سیفون، هنگامی اتفاق می‌افتد که تخلیه هوا از مجراء به طور کامل صورت گرفته و فشار روی سرریز از فشار هوا کمتر شود. با یکبار هواگیری کامل سیفون، عملکرد سیفونی ساختمان تا زمانی که سطح آب کanal پایین‌تر از ورودی لوله دارای عملکرد غیر سیفونی قرار گیرد ادامه خواهد داشت. در این موقعیت، هوا وارد مجرای ورودی سیفون شده، فشار اتمسفر در تاج سرریز برقرار می‌گردد و جریان سیفون به سرعت قطع خواهد شد.

یکی از معایب به کارگیری سرریز سیفونی در کانال‌های کوچک، پایین افتادن ناگهانی سطح آب در کانال است که موجب پس‌زدگی و ایجاد موج<sup>۱</sup> می‌شود. این پدیده‌ها ممکن است با عملکرد ناگهانی هواگیری و قطع جریان سیفونی همراه گردد. این پدیده‌ها، تنظیم دریچه‌آبگیرها را برهم زده و ممکن است باعث فرسایش کانال پایین دست نیز بشود.

### ۳-۵-۱ متعلقات

برای امکان تخلیه کامل کانال، ساختمان سرریز سیفونی همراه با مجرای هرز آبرو مجهز به دریچه‌های کشویی یا قطاعی در نظر گرفته می‌شود. چنین ترکیبی در شکل (۷) نشان داده شده است. اغلب، یک ساختمان کنترل سطح آب، در نزدیکی پایین دست این ساختمان در کانال پیش‌بینی می‌شود تا انحراف تمامی جریان کانال به داخل هرز آبرو میسر باشد.



شکل ۷ - کلاهک سرریز سیفونی در چپ، دریچه قطاعی هرز آبرو در مرکز و بالا برند  
دریچه قطاعی سازه تنظیم سطح آب در طرف راست تصویر

### ۴-۳-۵-۱ ملاحظات طراحی

#### الف - کلیات

مطلوب شرح داده شده در این قسمت، مربوط به طرحی از سرریز سیفونی است که در شکل (۵) نشان داده شده و شامل یک قطعه مجرای مستقیم در پایین دست تاج سرریز می‌باشد. مزایای این نوع ساختمان سیفون را، به شرح زیر می‌توان بیان کرد:

- ثابت بودن نسبی ظرفیت تخلیه،

- کاهش زمان هواگیری،
- تحقق هواگیری با ارتفاع هیدرولیکی کمتر، و
- سهولت اجرا و در نتیجه اقتصادی‌تر بودن.

### ب - ظرفیت

مجرای این سازه با سطح مقطع نسبتاً کوچک، می‌تواند بده قابل ملاحظه‌ای را تحت تأثیر اختلاف زیاد ارتفاع هیدرولیکی تخلیه نماید. بده جریان سیفون براساس فرمول روزنه و رابطه جریان قیفی شکل ۳۱ به شرح زیر محاسبه می‌شود:

$$q = CD \sqrt{2gH} \leq R_c \sqrt{0/7(2g)} \cdot \log \frac{R_s}{R_c} \quad (9-1)$$

که در آن:

$q$  = بده تخلیه در واحد عرض،

$D, H, R_s, R_c$  = اندازه‌هایی هستند که در شکل (۵) نشان داده شده است،  
 $C$  = ضریب تخلیه جریان در فرمول روزنه که مقدار محافظه‌کارانه آن در این سازه برابر  $6/0$  در نظر گرفته می‌شود، و  
 $h$  = برابر فشار اتمسفر در محل. ضریب ثابت  $7/0$  برای اطمینان بیشتر برای فشار زیر اتمسفر اعمال می‌گردد.

### پ - ارتفاع هیدرولیکی

ارتفاع هیدرولیکی مورد عمل ( $H$ )، که باید از  $h$  فشار اتمسفر در محل تجاوز نماید. ارتفاع معادل فشار اتمسفر  $h$  براساس ارتفاع محل تعیین می‌شود.

ساختمان بتنی سرریز سیفونی، باید در مقابل فشار منفی داخلی معادل  $H$  به علاوه سایر نیروهای وارد، ایستایی داشته باشد.

### ت - ورودی

سطح مقطع روزنه ورودی، حداقل دو برابر سطح مقطع گلویی مجاور خواهد بود. سطح آب نرمال کanal باید حداقل برابر  $h_{v_0}$  به علاوه  $15$  سانتی‌متر و یا حداقل  $30$  سانتی‌متر (هر کدام که بیشتر باشد) بالای روزنه ورودی را مستغرق نماید. برابر ارتفاع نظیر سرعت در روزنه می‌باشد.

### ث - تاج سرریز

تاج سرریز، حدود  $6$  سانتی‌متر بالای سطح آب نرمال کanal قرار داده خواهد شد. در بعضی موارد، سرریز قابل تنظیم به کار گرفته می‌شود، بنابراین ممکن است آثار نامطلوب بر هواگیری را سبب شود. برای تأمین ضریب تخلیه مناسب، نسبت

$$\frac{R_Q}{D} = 0/2 \text{ پیشنهاد می‌شود (شکل ۵).}$$

## ج - گلوبی<sup>۱</sup>

برای راحتی اجرای این قسمت از ساختمان سرریز سیفونی و امکان عبور مواد شناور زائد، ارتفاع مجرا (D) (شکل ۵) حداقل برابر ۰/۶ متر و عرض سرریز (b) حداقل برابر ۰/۹ متر در نظر گرفته می‌شود.

اغلب برای جلوگیری از احداث دهانه‌های بزرگی که در معرض بارهای سنگین قرار می‌گیرند، به جای یک ساختمان با گلوبی عریض، دو یا چند ساختمان در کنار هم در نظر گرفته می‌شود.

## ج - قطعه پایینی مجرا

همان‌گونه که در شکل (۵) نشان داده شده است، زائد منحرف‌کننده‌ای (جزیبات B) در کف این قطعه از مجرا طوری طراحی شده که جهشی به جریان می‌دهد تا جریان در تمامی سطح مقطع تا سقف مجرا توسعه یابد. برخورد جریان با سقف مجرا و ایجاد تلاطم در حوضچه پایینی، به اختلاط هوا و آب کمک می‌کند. تلاطمی که بدین صورت ایجاد می‌شود، سبب تخلیه فوری هوا شده و عمل هواگیری شروع می‌شود.

سقف این قطعه، از مجرا تا حوضچه پایین دست ادامه دارد. قسمت انتهایی مجرا براساس شکل (۵) نوکدار بوده که سبب راحتی خروج حباب‌های هوا از مجرای سیفون می‌شود.

## ح - هواگیر سیفون

محل هواگیر سیفون باید با دقیق تعیین شود. اتصال لوله هواگیر سیفون به مجرای سرریز همان‌گونه که در شکل (۵) نشان داده شده، در نقطه‌ای بالای سرریز با زاویه ۱۵ درجه پایین دست محور عمودی سرریز واقع می‌گردد. نتیجه بررسی‌ها نشان می‌دهد که حداقل فشار منفی در این نقطه یا نزدیکی آن رخ می‌دهد. سطح مقطع لوله هواگیر سیفون، نسبت به سطح مقطع گلوبی سرریز تقریباً برابر  $\frac{1}{24}$  خواهد بود.

ابتداً لوله هواگیر سیفون، در تراز سطح آب نرمال کanal قرار داده می‌شود و برای امکان تنظیم دقیق آن، در این قسمت لوله غلاف (ماسوره) پیش‌بینی می‌شود. محل اتصال لوله غلاف، باید در مقابل عبور هوا غیر قابل نفوذ باشد تا ایجاد فشار منفی در مجرای سیفون به طور مطمئن صورت گیرد.

برای جلوگیری از پایین افتادن سطح آب کanal زیر سطح نرمال، طشتک کم عمقی در فاصله کمی از ورودی لوله هواگیر سیفون نصب می‌شود تا هواگیری را قطع کند (شکل ۵ جزیبات A).

بدون طشتک، بعضی از لوله‌های هواگیر سیفون خود به صورت سیفون عمل کرده و با بالا کشیدن ستونی از آب، سبب می‌شوند که حتی با پایین افتادن سطح آب کanal به زیر تاج سرریز، عمل سیفونی سازه قبل از بروز پدیده سیفون‌شکنی ادامه یابد. بدین ترتیب، با نصب طشتک در شرایط کاهش جزی سطح نرمال آب در کanal، عمل سیفون‌شکنی انجام خواهد شد (شکل ۵).

## خ - حوضچه

حوضچه پایین دست، با مستفرق کردن مجرای خروجی سیفون، از ورود مجدد هوا به مجرای جلوگیری می‌نماید. تراز پاشنه شبیدار، در امتداد تراز لبه بالایی مجرای خروجی سیفون خواهد بود.

سقف حوضچه، برای راحتی خروج هوا، به اندازه کافی با سطح آب در حوضچه فاصله خواهد داشت. با فرض اینکه کanal پایین حوضچه، شرایطی برای مستفرق کردن جریان از روی پاشنه را نداشته باشد، ارتفاع دیواره حوضچه همان طور که در شکل (۵) نشان داده شده، برابر ارتفاع جریان روی پاشنه به اضافه ارتفاع نظیر پاشنه و به علاوه  $\frac{1}{3}$  متر به عنوان فضای آزاد در نظر گرفته خواهد شد.

عرض حوضچه، برابر عرض گلوبی بوده و حداقل برابر ۱ متر، برای ظرفیت‌های ۳ مترمکعب بر ثانیه و کمتر در نظر گرفته می‌شود.

## د - تبدیل خروجی

به طور معمول، در حالتی که کanal پایین دست این سازه دارای مقطع مشخص (تعريف شده) باشد، ساختمان تبدیل خروجی بر همان اساس از نوع بال شکسته<sup>۱</sup> و به صورت حوضچه آرامش طراحی می‌گردد. زاویه بازشدن دیواره‌ها برابر  $25^\circ$  برای هر طرف در نظر گرفته می‌شود.

## ذ - حفاظت

برای تعیین نوع حفاظت در قسمت ورودی سازه در کanal‌های خاکی، پیشنهاد می‌شود به مبحث مربوط به حفاظت در مقابل فرسایش مراجعه گردد.

## ر - نشت و آبستنگی

برای کنترل نفوذ و نشت آب از طرف بالا دست سازه به کanal خروجی و آبستنگی، با استفاده از روش لین<sup>۲</sup> یا روش‌های معتبر دیگر، طول خط تراوش محاسبه گردیده و در صورت لزوم به منظور جلوگیری از حرکت ذرات مصالح خاکی پی سازه دیواره آب‌بند<sup>۳</sup> منظور خواهد شد. دیواره آب‌بند، اغلب در زیر پاشنه حوضچه (همان‌گونه که در شکل ۵ نشان داده شده) در نظر گرفته می‌شود.

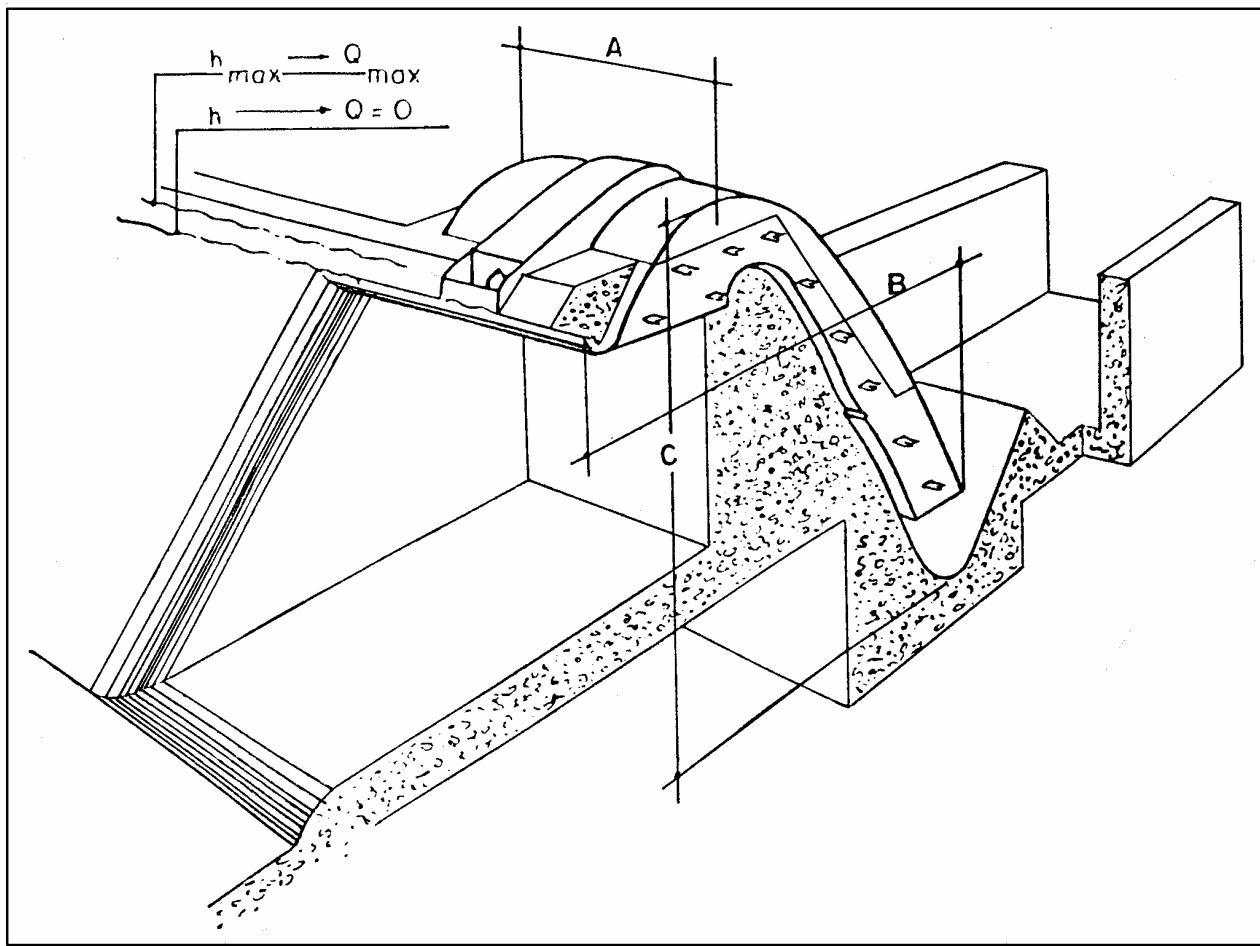
## ۱-۴-۵ ساختمان سیفون اضطراری

نوع فلزی پیش‌ساخته سرریزهای سیفونی، که به نام سیفون اضطراری نامگذاری شده، در کanal‌های با ظرفیت نسبتاً کم قابل نصب می‌باشد.

1 - Broken Back

2 - Lanc

3 - Cut Off



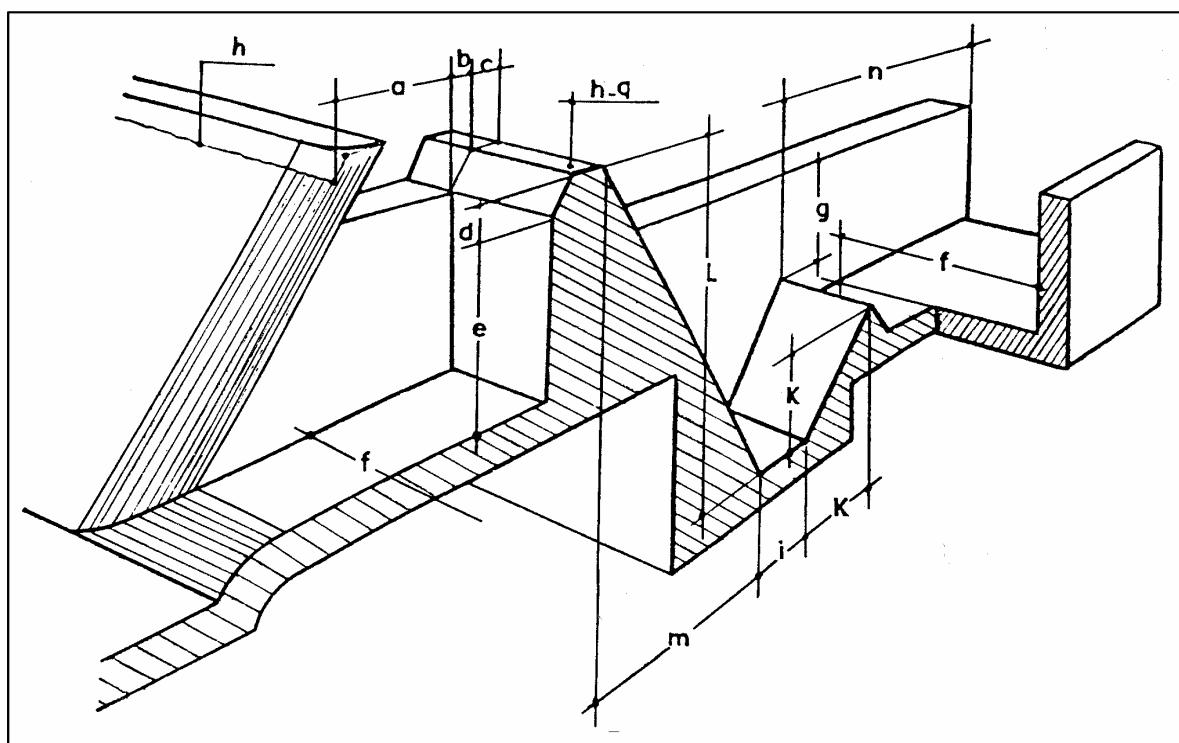
شکل ۸- مقطع تیپ ساختمان سیفون اضطراری

جدول (۱)، خصوصیات هیدرولیکی انواع ساختمان‌های گفته شده را نشان می‌دهد. عملکرد این سیفون‌ها نیز، مانند سرریزهای سیفونی بتی می‌باشد. برای نصب آنها، باید عملیات سازه‌ای در دیواره جانبی کanal در محل‌های موردنظر، مطابق اندازه‌های ارائه شده در جدول (۲)، صورت گیرد.

## جدول ۱ - مشخصات هندسی اصلی سازه سیفون اضطراری

ظرفیت تخلیه (Si) لیتر بر ثانیه	اندازه‌های کلی (cm)			اختلاف سطح آب بالا دست و پایین دست (cm) سازه	ارتفاع گلویی (cm)	دامنه تغییرات سطح آب (cm)
	A	B	C			
Si - ۶۰	۳۷/۵	۸۳	۷۰	۴۰	۱۰	۲
Si - ۱۲۵	۲۰	۱۵۵	۱۶۸	۱۰۰	۲۰	۴
Si - ۱۸۰	۲۷/۵	۱۵۵	۱۶۸	۱۰۰	۲۰	۴
Si - ۲۵۰	۳۸	۱۵۵	۱۶۸	۱۰۰	۲۰	۴
Si - ۳۵۰	۵۳	۱۵۵	۱۶۸	۱۰۰	۲۰	۴
Si - ۵۰۰	۳۵	۲۴۵	۲۶۵	۱۵۰	۳۵	۶
Si - ۷۰۰	۵۰	۲۴۵	۲۶۵	۱۵۰	۳۵	۶
Si - ۱۰۰۰	۷۰	۲۴۵	۲۶۵	۱۵۰	۳۵	۶
Si - ۱۴۰۰	۱۰۰	۲۴۵	۲۶۵	۱۵۰	۳۵	۶

اندازه‌ها بر حسب سانتی‌متر است.



شکل ۹ - شمای کلی سازه بتنی سیفون اضطراری (آماده نصب تجهیزات سیفون)

## جدول ۲- ابعاد قسمت‌های بتنی سیفون اضطراری

ظرفیت تخلیه (تیپ سازه) (Si)	a	b	c	d	e حداقل	f	g	h	i	K	L	m	n حداقل	q
Si -۶۰	۲۲	۲/۵	۵	۵	۳۲	۴۵	۲۶	حداکثر تراز آب بدون سرریز	۱۳	۲۴	۶۲	۲۱	۶۰	۲
Si -۱۲۵	۵۱	۸	۱۷/۵	۱۷	۸۰	۳۰	۶۵		۲۳	۵۲	۱۴۶	۵۰	۱۵۰	۵
Si -۱۸۰	۵۱	۸	۱۷/۵	۱۷	۸۰	۳۷	۶۵		۲۳	۵۲	۱۴۶	۵۰	۱۵۰	۵
Si -۲۵۰	۵۱	۸	۱۷/۵	۱۷	۸۰	۴۸	۶۵		۲۳	۵۲	۱۴۶	۵۰	۱۵۰	۵
Si -۳۵۰	۵۱	۸	۱۷/۵	۱۷	۸۰	۶۳	۶۵		۲۳	۵۲	۱۴۶	۵۰	۱۵۰	۵
Si -۵۰۰	۸۲/۵	۱۲/۵	۲۴	۲۱	۱۲۰	۴۵	۱۰۰		۳۵	۸۵	۲۲۷	۸۰	۲۲۰	۷
Si -۷۰۰	۸۲/۵	۱۲/۵	۲۴	۲۱	۱۲۰	۶۰	۱۰۰		۳۵	۸۵	۲۲۷	۸۰	۲۲۰	۷
Si -۱۰۰۰	۸۲/۵	۱۲/۵	۲۴	۲۱	۱۲۰	۸۰	۱۰۰		۳۵	۸۵	۲۲۷	۸۰	۲۲۰	۷
Si -۱۴۰۰	۸۲/۵	۱۲/۵	۲۴	۲۱	۱۲۰	۱۰۰	۱۰۰		۳۵	۸۵	۲۲۷	۸۰	۲۲۰	۷

اندازه‌ها بر حسب سانتی‌متر است.

## ۱-۳-۵-۵ ساختمان هرز آبرو با کنترل ورودی

### ۱-۳-۵-۱ کلیات

برای تخلیه آب اضافی کanal به یک زهکش انتهایی، سازه‌های مت Shank از کنترل کننده سطح آب با ورودی لوله‌ای و یا با شیب‌شکن مایل با کنترل ورودی، مناسب می‌باشد. این سازه‌ها دارای سرریزی هستند که به طور خودکار جریان‌های اضافی که در اثر عدم تطبیق آب ورودی به کanal و نیاز آبی ایجاد شده و یا آب اضافی ناشی از رگبارها و همچنین جریان ورودی زهکش‌ها را سرریز می‌نمایند، تخلیه کامل کanal می‌تواند با برداشتن تیرک‌های آب بند و یا باز نمودن دریچه صورت گیرد.

چون ندرتاً نیاز به تخلیه کanal می‌باشد، لذا به کارگیری تیرک آب بند همراه با کنترل سطح آب و ورودی لوله‌ای مناسب خواهد بود. بهر حال در صورتی که نشت آب ملاحظه شود، با مواد مناسب اطراف تیرک آب بند پوشش خواهد شد.

در مواردی که کنترل از راه دور و یا تنظیم متناوب سطح آب مورد نظر باشد دریچه کشویی یا قطاعی به کار گرفته می‌شود.

در مورد بالابر این نوع دریچه‌ها قبلًاً توضیح داده شده است.

قسمت کنترل سطح آب و لوله ورودی، به شیب‌شکن لوله‌ای و یا تنداب لوله‌ای متصل خواهد شد. همچنین ساختمان کنترل کننده سطح آب می‌تواند با شیب‌شکن مانع دار ترکیب مناسبی را جهت تخلیه زهکش انتهایی به یک مخزن با سطح آب متغیر ایجاد نماید.

### ۳-۱-۵-۲ ضوابط طراحی

ساختمان هر ز آبرو با کنترل ورودی، یا همراه با شیب‌شکن راست گوشه برای ظرفیت سرریزی برابر ظرفیت کanal طراحی خواهد شد. در حالت عبور بدء طراحی از روی سرریز، بیش از نیمی از ارتفاع آزاد<sup>۱</sup> کanal نبایستی اشغال شود. برای سایر ضوابط طراحی به سایر نشریات طرح استاندارد مراجعه شود.

## ۱-۴ ملاحظات کلی

سازه‌های تقاطعی، برای هدایت رواناب‌های سطحی و هرز آب‌ها از طرف دامنه‌های بالا دست به اراضی پایین دست، و به منظور حفاظت کanal در برابر این جریانات ساخته می‌شوند.

از آنجا که در اراضی دامنه‌ای، مسیر کanal به‌طور کلی در جهت خط تراز قرار می‌گیرد، از نظر اقتصادی، سازه تقاطعی در مسیله‌ای طبیعی با حداقل طول طراحی می‌شود.

در تقاطع کanal آبیاری با مسیله، با توجه به ظرفیت کanal، مشخصات مسیله و خصوصیات کلی توپوگرافی ممکن است جریان کanal از طریق سازه سیفون، از زیر مسیله عبور داده شده و یا اینکه جریان مسیله از طریق سازه آبرو از زیر کanal عبور کند. در شرایطی که مسیله طبیعی وجود نداشته یا شرایط اقتصادی ایجاب نماید، ممکن است رواناب‌ها از طریق سازه روگذر<sup>۱</sup> از روی کanal عبور داده شود و یا در حالت جریان‌های با بدنه نسبتاً کم به وسیله سازه ورودی زهکش<sup>۲</sup> به داخل کanal عبور داده شود.

در مواردی که رواناب‌ها و هرزآب‌های متقطع با کanal به صورت پراکنده در مسیر کanal قرار گیرند، اغلب این جریان‌ها به وسیله یک کanal زهکش انحرافی<sup>۳</sup> موازی کanal جمع‌آوری و از طریق نزدیکترین مسیله طبیعی به صورت آبرو یا سازه روگذر از کanal عبور داده می‌شود. در مواردی نیز ممکن است کanal به صورت سیفون طراحی شده و جریان‌های هدایت شده از روی سیفون عبور داده شود.

در انتخاب انواع سازه‌های تقاطعی، نکات زیر باید مورد توجه قرار گیرد:

الف - اگر یک کanal آبیاری با ظرفیت کم با یک مسیله طبیعی نسبتاً بزرگ تلاقی می‌نماید، اغلب از نظر اقتصادی کanal به صورت سیفون از زیر مسیله عبور داده می‌شود.

استفاده از سیفون در تلاقی با مسیله، به‌طور کلی شرایط مطمئن‌تری فراهم می‌کند زیرا دقت برآورد جریان مسیله در آن حالت، اثر تعیین‌کننده کمتری دارد.

ب - در شرایطی که بدنه کanal در مقایسه با ظرفیت مسیله خیلی بزرگ باشد، به‌طور معمول از نظر اقتصادی، مسیله به صورت آبرو از زیر و یا به صورت روگذر از رو عبور داده می‌شود و در مواردی که بدنه مسیله محدود بوده و مشکلاتی از نظر ورود رسوب وجود نداشته باشد، مهندس طراح با توجه به شرایط طرح و ملاحظات اقتصادی، ممکن است از سازه ورودی زهکش استفاده کند.

به طور خلاصه، با توجه به موارد گفته شده، انتخاب سازه تقاطعی باید با توجه به موارد زیر صورت گیرد:

- ظرفیت کanal و زهکش تقاطعی،

- مشخصات ابعاد مقطع کanal و شرایط توپوگرافی مسیله،

1 - Overchute Structure

2 - Drain – Inlet Structure

3 - Diversion Channel

- میزان مواد معلق و بار بستر در مسیل،
- شرایط هیدرولیکی کanal و وجود بار هیدرولیکی کافی برای جبران افت در سازه سیفون، و
- ملاحظات اقتصادی.

ساختمان‌های تقاطعی که در این مجموعه مورد توجه قرار گرفته‌اند، عبارتند از:

- ساختمان آبرو زیرگذر،
- ساختمان‌های آبرو روگذر، و
- ساختمان‌های ورودی زهکش.

که به ترتیب، شرح داده می‌شوند:

## ۲-۴ ساختمان آبرو زیرگذر<sup>۱</sup>

### ۱-۲-۴ کلیات

آبرو زیرگذر، به سازه‌ای گفته می‌شود که جریان‌های سطحی ناشی از رگبارها، آب‌های زهکشی، هرز آب‌های آبیاری، زه‌آب‌ها و سایر آب‌های اضافی را از زیر جاده، کanal یا سایر تأسیسات عبور داده و به مجرای رویاز پیش‌بینی شده تخلیه نماید. آبروها به طور عمودی یا مایل (نسبت به جاده و کanal با مجرای لوله‌ای یا صندوقه‌ای) طراحی می‌شوند. با توجه به حالت‌های مختلف جریان آب در آبروها زیرگذر، شرایط هیدرولیکی پیچیده و متفاوت می‌تواند ایجاد گردد. به عنوان مثال جریان آزاد، تحت فشار و یا قسمتی آزاد و بخشی تحت فشار. آبروها زیرگذر بسته به میزان بده عبوری، به صورت یک، دو یا چند مجرای بسته طراحی می‌شوند. آبروها زیرگذر بر حسب شرایط هیدرولیکی جریان، از بالادست یا پایین‌دست کنترل خواهند شد. شکل (۱۰) تیپ مقطع طولی ساختمان آبرو زیرگذر را نشان می‌دهد.

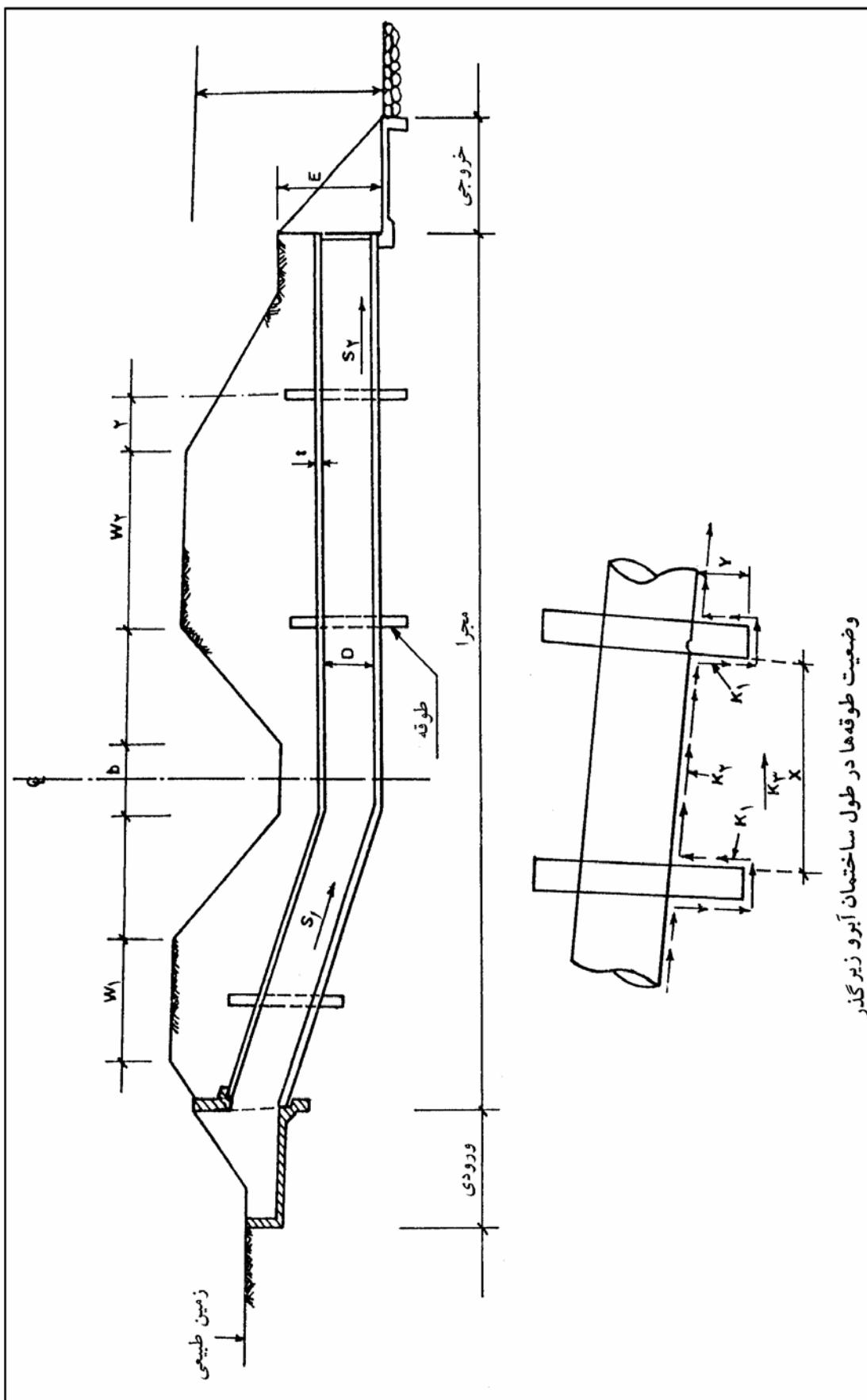
از عوامل مهمی که باید در طراحی و ساخت آبروها زیرگذر مورد توجه قرار گیرد، جنبه اقتصادی آن است، به طوری که باحداقل سطح مقطع مجرای آبرو زیرگذر بتوان جریان پیش‌بینی شده را عبور داد.

استفاده از مسیر زهکش (نهر) طبیعی، با ایجاد کمترین تغییرات در شرایط جریان، می‌تواند یکی از روش‌های کاهش هزینه باشد.

### ۲-۲-۴ اجزای ساختمان آبرو زیرگذر

اجزای ساختمان آبرو زیرگذر عبارت است از:

- ساختمان ورودی آبرو زیرگذر،
- مجرای آبرو زیرگذر، و
- ساختمان خروجی آبرو زیرگذر.



شکل ۱۰ - تیپ مقطع طولی ساختمان آبرو زیرگذار

وضعیت طوقه‌ها در طول ساختمان آبرو زیرگذار

### ۴-۳-۲ ساختمان ورودی

برای راحتی اتصال کanal، زهکش، مجرای طبیعی و غیره با آبروهای زیرگذر، و همچنین برای جلوگیری از فرسایش، بهبود شرایط هیدرولیکی، جلوگیری از نفوذ آب به زیرآبرو زیرگذر و شسته شدن مصالح پی، از ساختمان‌های ورودی استفاده می‌شود. این ساختمان‌ها، بسته به شرایط توپوگرافی، جنس بستر، ابعاد کanal یا مجرای طبیعی، میزان بدء و شرایط هیدرولیکی می‌توانند در انواع مختلف طراحی شوند. به عنوان مثال، نوع ۱ ساختمان ورودی برای حالتی است که مجرای روباز متصل به آبرو زیرگذر، دارای مقطع مشخص و منظمی بوده و می‌توان با شکل دادن، آن را با آبرو زیرگذر منطبق نمود، در حالی که نوع ۲ برای مجرای روباز عریضی که شکل نامشخص نیز دارد مناسب است. از نظر جنس مصالح به کاررفته در ساختمان‌های ورودی، می‌توان آنها را به انواع بتنی، خاکی، سنگی و غیره تقسیم کرد که نوع خاکی آن، در شرایطی که سرعت آب ورودی ایجاد فرسایش نکند، می‌تواند کاربرد داشته باشد و در غیر این صورت، از انواع بتنی یا سنگی استفاده خواهد شد. از نظر چگونگی کتترل هیدرولیکی، ممکن است کتترل در ورودی یا خروجی آبرو زیرگذر باشد، که این مورد، در تعیین نوع ساختمان ورودی تأثیرگذار است. به طور کلی، می‌توان گفت که ساختمان‌های ورودی از انواع ساختمان تبدیل<sup>۱</sup> می‌باشند که مشخصه هیدرولیکی و سازه‌ای مخصوص به خود داشته و چگونگی محاسبه و طراحی آن در مبحث مربوط بیان می‌گردد.

امروزه، استفاده از ساختمان‌های ورودی بتنی پیش‌ساخته، به خاطر راحتی اجرا و کارگذاری، اقتصادی بودن، سرعت اجرا و سایر امتیازاتی که نسبت به بتنی درجا دارد، بیشتر و متدائل‌تر است.

### ۴-۳-۳ مجرای آبرو زیرگذر

آبرو ممکن است به صورت لوله‌ای یا صندوقه‌ای طراحی و اجرا گردد. آبرو زیرگذر لوله‌ای ممکن است به صورت پیش‌ساخته یا درجا باشد، در حالی که آبروهای زیرگذر صندوقه‌ای، از بتن مسلح و اغلب به صورت درجا اجرا می‌گردند. انتخاب نوع لوله‌ای یا صندوقه‌ای، به ظرفیت طراحی، شرایط پروژه، مسائل اقتصادی و راحتی دستیابی به مصالح بستگی دارد. آبروهای زیرگذر لوله‌ای، به طور کلی از لوله‌های بتن مسلح پیش‌ساخته، پیش‌فسرده و لوله‌های آربست ساخته می‌شوند و آبروهای زیرگذر صندوقه‌ای با مقطع چهارگوش از نوع بتن مسلح اجرا می‌گردند. عواملی مانند: بار واردہ به آبرو زیرگذر، عمر موردنظر برای استفاده از آبرو زیرگذر (عمر مفید آبرو زیرگذر) و ظرفیت طراحی، در تعیین نوع آبرو زیرگذر مؤثر می‌باشند. اغلب برای بدههای برابر یا بیش از ۳ مترمکعب بر ثانیه از نوع صندوقه‌ای، و برای بدههای کمتر، از آن یک یا چند لوله‌ای، البته بسته به شرایط موردنظر استفاده می‌گردد.

### ۴-۳-۴ ساختمان خروجی آبرو زیرگذر

ساختمان خروجی، برای راحتی اتصال آبرو زیرگذر به مجرای پایین‌دست و هدایت جریان آب به داخل آنها و جلوگیری از فرسایش مسیر احداث می‌گردد. اگر سرعت آب خروجی کمتر از  $1/5$  متر بر ثانیه باشد، معمولاً حفاظت خروجی انجام نمی‌گیرد ولی در سرعت‌های بالاتر، باید تمهیدات خاصی برای جلوگیری از فرسایش پیش‌بینی نمود. در شرایطی که سرعت خروجی  $4/5$  متر بر ثانیه یا بیشتر باشد از خروجی با مانع باید استفاده گردد. ساختمان خروجی به صورت تبدیل، در انواع مختلف و بسته

به شرایط پایین دست طراحی می شوند. در حالتی که مجاری پایین دست دارای مقطع منظم و مشخصی باشد، از تبدیل نوع اول و در صورتی که دارای مقطع و شکل نامنظم باشد از تبدیل نوع دوم استفاده می شود. احداث ساختمان های مستهلك کننده انرژی، اغلب پر هزینه بوده و در صورت امکان، طراحی باید به شکلی صورت گیرد که از اجرای این ساختمان ها پرهیز شود. لازم به یادآوری است که علاوه بر هزینه احداث، هزینه های نگهداری ساختمان های گفته شده نیز معمولاً زیاد می باشد. در چنین شرایطی، ترجیح داده می شود که انرژی اضافی در داخل آبرو زیرگذر مستهلك شده و جهش هیدرولیکی در داخل مجرای آبرو زیرگذر انجام گیرد. بدینه است این طراحی، از نظر اقتصادی به صرفه خواهد بود. در مورد آبروهای زیرگذری که مجرای آن از دو قسمت با شیب های متفاوت تشکیل شده، اگر شیب قسمت دوم مجرای آبرو زیرگذر حدود ۰/۰۰۵ و طول آن به اندازه کافی بوده و قسمت اول آبرو زیرگذر دارای شیبی بیشتر از شیب بحرانی باشد، جهش هیدرولیکی در قسمت دوم مجرای آبرو زیرگذر صورت می گیرد. سرعت جریان از رابطه  $v_1 = \sqrt{2gH}$  قابل محاسبه بوده و وقتی که در خروجی، از موانع<sup>۱</sup> بتنی استفاده می شود، سرعت نظری نباید از ۱۵ متر بر ثانیه بیشتر باشد و مجرای آبرو زیرگذر، برای عبور جریان با سرعت  $3/6$  متر بر ثانیه طراحی می شود.

### ۳-۲-۳ معیارهای طراحی هیدرولیکی

#### ۳-۲-۳-۱ نیمرخ طولی

اغلب، نیمرخ طولی آبروهای زیرگذر با توجه به نیمرخ مجرای روبازی که آبرو در آن قرار خواهد گرفت مشخص می گردد و مقطع عرضی آن، با مقطع آبرو زیرگذر مقایسه می شود. کف ورودی آبرو زیرگذر، باید همتراز کف مجرای پایین تر از آن قرار گیرد. اگر مجرای روباز دارای شیب یکنواختی باشد، طراحی آبرو زیرگذر به شکلی انجام می شود که شیب لازم، برای جلوگیری از رسوبگذاری در آبرو زیرگذر تأمین گردد، بدین منظور، حداقل شیب ۰/۰۰۵ و حداقل ۱۰ درصد بیشتر از شیب بحرانی در نظر گرفته می شود.

جدول های مربوط به محاسبه سرعت و شیب بحرانی در مقاطع مختلف آبرو زیرگذر (دایره ای و چهارگوش) در کتاب های مختلف هیدرولیک وجود دارد که بسته به مورد، می توان از آنها استفاده کرد.

در حالی که شیب مجرای آبرو زیرگذر بیشتر از شیب بحرانی باشد، باید از ساختمان های مستهلك کننده انرژی استفاده کرد. در چنین مواردی، همان طور که پیش از این نیز اشاره شد، می توان آبرو زیرگذر را در دو قسمت طراحی نمود. قسمت اول با شیب بسیار تندر (بیشتر از شیب بحرانی) و قسمت دوم با شیب کم (حدود ۰/۰۰۵) که در این صورت، ممکن است افت انرژی اضافی در داخل قسمت کم شیب آبرو زیرگذر مستهلك شده و جهش هیدرولیکی در طول مجرای آبرو زیرگذر اتفاق بیفتد و در نتیجه جریان خروجی آرام باشد.

#### ۳-۲-۳-۲ ظرفیت طراحی

ظرفیت طراحی آبرو زیرگذر با توجه به شرایط زیر تعیین می گردد:

بده حداقل سیلان با دوره بازگشت ۵۰ ساله

- تقاطع با کانال های آبیاری

- تقاطع با جاده‌های دسترسی و ارتباطی و جاده‌های شبکه
  - بده حداکثر سیلاب با دوره بازگشت ۲۵ ساله
  - بده حداکثر سیلاب با دوره بازگشت حداقل ۱۰ ساله
- تقاطع با جاده‌های سرویس داخل مزارع
  - اگر جریان عبوری از آبرو زیرگذر مربوط به جریان کanal یا زهکش باشد، طراحی براساس حداکثر بده آنها خواهد بود. گاهی موقع، مسائل اقتصادی سبب می‌شود که ظرفیت طراحی براساس حداکثر بده جریان صورت نگیرد. در چنین مواردی، زمان تأخیری برای تخلیه سیلاب درنظر گرفته شده و ظرفیت طراحی کاهش داده می‌شود. در این شرایط، باید توجه داشت که زمان تأخیر و پخش سیلاب باعث خطرات یا ضرر برای اراضی اطراف نگردد.

### ۴-۳-۳ سرعت جریان

آبروهای زیرگذر، به طور معمول به صورت پر و با سرعت جریان ۳ متر بر ثانیه طراحی می‌گردند که در این حالت، ساختمان خروجی باید بتنی باشد. اگر سرعت جریان بیشتر از  $4/5$  متر بر ثانیه در نظر گرفته شود، پیش‌بینی ساختمان مستهلك کننده انرژی در خروجی آبرو زیرگذر ضرورت دارد. در شرایطی که ساختمان بتنی ورودی و خروجی پیش‌بینی نشوند، آبرو زیرگذر در حالت پر و با سرعت جریان بیشتر از  $1/5$  متر بر ثانیه طراحی خواهد شد. سرعت واقعی در آبرو زیرگذر در حالت پر، اغلب کمتر از سرعت طراحی شده می‌باشد، زیرا افزایش با گام‌های ۱۰ سانتی‌متری انجام می‌یابد، بنابراین آبرو زیرگذر همیشه در حالت پر کار نمی‌کند و ممکن است سرعت در آن، بیشتر از سرعت طراحی باشد.

### ۴-۳-۴ قطر لوله آبرو زیرگذر

قطر لوله آبرو زیرگذر، از فرمول  $D=0/35\sqrt{\frac{Q}{V}}$  بدست می‌آید ( $D$  = قطر لوله برحسب متر). حداقل قطر لوله‌ای که برای آبرو زیرگذر کanal‌های آبیاری و جاده‌های ارتباطی و دسترسی انتخاب می‌شود، ۸۰ سانتی‌متر و برای جاده‌های مزارع حداقل ۶۰ سانتی‌متر می‌باشد. این قطر، برای تمیز کردن رسوبات احتمالی و گرفتگی‌های به وجود آمده در شرایط معمولی مناسب است.

### ۴-۳-۵ کنترل ورودی و خروجی

اگر سطح آب بالادست تحت تأثیر سطح آب پایین دست قرار نداشته باشد یا به عبارتی، سطح آب پایین دست به‌اندازه کافی پایین‌تر از سطح آب بالا دست قرار گیرد، آبرو زیرگذر را با کنترل ورودی می‌نامند. در این حالت، بده جریان آبرو زیرگذر تابعی از ارتفاع آب در بالای آستانه ورودی، قطر لوله و شکل ورودی خواهد بود و محاسبات بده بر اساس فرمول روزنہ صورت خواهد گرفت. اگر سطح آب پایین دست روی سطح آب بالادست تأثیرگذار باشد یا میزان جریان، تابعی از سطح آب پایین دست باشد، آبرو زیرگذر را با کنترل در خروجی می‌نامند. در این حالت، بده جریان آبرو زیرگذر تابع اختلاف ارتفاع سطح آب بالادست و پایین دست، قطر لوله، شکل ورودی و طول مجرأ خواهد بود.

### ۴-۳-۲-۶ افت انرژی در ورودی و خروجی

وقتی کنترل جریان در قسمت خروجی آبرو زیرگذر بوده یا لوله مستغرق باشد، در مقاطع خاکی، مجموع افت ورودی و خروجی ۱/۵ برابر  $\Delta h v$  خواهد بود و حداقل ۷/۵ سانتی‌متر درنظر گرفته می‌شود. اختلاف سرعت در کanal و لوله بوده و به صورت رابطه (۱-۲) نشان داده می‌شود.

$$h_1 = k_1 \frac{V_1^2 - V_2^2}{2g} = k_1 \cdot \Delta h v \quad (1-2)$$

همچنین در خروجی آبرو زیرگذر، مقدار افتی باید درنظر گرفته شود که برابر است با:

$$h_2 = k_2 \frac{V_2^2 - V_3^2}{2g} \quad (2-2)$$

که در آنها :

$V_1$  = سرعت جریان در مجرای بالادست،

$V_2$  = سرعت جریان در لوله، و

$V_3$  = سرعت جریان در مجرای پایین‌دست.

از نظر هیدرولیکی، اختلاف سطح آب در کanal و ابتدای آبرو زیرگذر (لبه بالایی دیوار) ( $\Delta ws$ ) برابر است با :

$$\Delta ws = (1 + k_1) \Delta h v \quad (3-2)$$

$$\Delta ws = (1 + k_2) \Delta h v \quad (4-2)$$

در بدنهای کمتر از ۳ مترمکعب بر ثانیه، از افتهای اصطکاک ساختمان تبدیل (به علت کوچک بودن) صرفنظر می‌شود. در روابط بالا  $k_1$  و  $k_2$  ضرایب افتهای ورودی و خروجی هستند، که برای تبدیلهای خاکی، میزان افت ورودی ۰/۵  $\Delta h v$  و خروجی ۱ و در تبدیلهای بتنی  $\Delta h v$  ۰/۷ و ۰/۴ ( $\Delta h v$  برای ورودی و خروجی) از انواع تبدیل بال شکسته خواهد بود.

### ۴-۳-۲-۷ انرژی در مجرای آبرو زیرگذر

افت مجرای آبرو، شامل افت اصطکاک و افت در خمها (زانوها) می‌باشد. افت اصطکاک، از فرمول مانینگ قابل محاسبه بوده و رابطه زیر، مقدار شب اصطکاکی را در سیستم متريک نشان می‌دهد:

$$S_1 = \frac{1/98 V^2 \cdot n^2}{D^{4/3}} \quad (5-2)$$

اگر طول مجرای آبرو زیرگذر برابر L باشد، رابطه افت اصطکاک در طول مجرا به صورت زیر خواهد بود:

$$h_\ell = S_1 \times L \quad (6-2)$$

افت در خم‌های آبرو زیرگذر لوله‌ای از فرمول :

$$h_b = \xi \frac{V^2}{2g} \quad (7-2)$$

به دست می‌آید که در آن، ضریبی است که به زاویه خم، شعاع قوس و قطر لوله بستگی داشته و از نمودارهای تهیه شده در کتاب‌های مختلف هیدرولیک به دست می‌آید.

در این رابطه‌ها :

$$h_\ell = \text{افت طولی آبرو زیرگذر،}$$

$$h_b = \text{افت در خم‌ها،}$$

$$S_1 = \text{شیب اصطکاکی،}$$

$$L = \text{طول مجرای آبرو زیرگذر،}$$

$$D = \text{قطر آبرو زیرگذر،}$$

$$n = \text{ضریب زبری جدار، و}$$

$$V = \text{سرعت جریان.}$$

برای تعیین عامل‌های مختلف آبرو زیرگذر، می‌توان از جدول‌های تهیه شده در کتاب‌های مختلف هیدرولیک استفاده نمود.

### ۶-۳-۱ بده بهینه آبرو زیرگذر

به طور معمول، به علت جمع‌شدگی مقطع در ورودی آبرو زیرگذر یا بالا بودن نسبی سطح آب بالادست (بار بالادست)، شروع جریان در آبرو زیرگذر به صورت بحرانی می‌باشد ولی در اثر تماس آب با بدنه مجرای آبرو زیرگذر، بخشی از انرژی تلف شده و در نتیجه عمق آب در مجرای آبرو زیرگذر بالا آمده و جریان در صورت اقتضای سطح آب پایین‌دست از نظر ایجاد جهش هیدرولیکی به جریان زیر بحرانی تبدیل می‌شود. با توجه به اینکه عمق بحرانی معرف جریان حداکثر در شرایط یکبار هیدرولیکی مشخص می‌باشد، بنابراین عملکرد مناسب آبرو زیرگذر از نظر بدنه جریان عبوری در شرایط ایجاد عمق بحرانی در مجرا حاصل می‌گردد.

مجموع انرژی موجود در یک لوله، از رابطه زیر به دست می‌آید:

$$H_o = \frac{V^2}{2g} + d = \frac{Q^2}{2gA^2} + d \quad (8-2)$$

که در آن:

$$d = \text{عمق جریان،}$$

$$A = \text{مساحت مقطع جریان،}$$

$$Q = \text{مقدار جریان، و}$$

$$H_0 = \text{انرژی کل.}$$

با معرفی عامل، مقدار جریان به صورت:

$$q_c = \frac{Q}{D^{5/2}} \quad (9-2)$$

و تقسیم طرفین رابطه بالا به  $D$  معادله انرژی ویژه در سیستم متريک به صورت زیر به دست می‌آيد:

$$\text{شکل ۱۱} \quad q_c = \frac{H_0}{D} \quad \text{به دست می‌دهد.}$$

$$\frac{H_0}{D} = \frac{0/0628}{a^2} q_c^2 + \frac{d}{D} \quad (10-2)$$

$$a = \frac{\text{مساحت واقعی مقطع جریان}}{\text{مساحت مقطع لوله}} \quad (11-2)$$

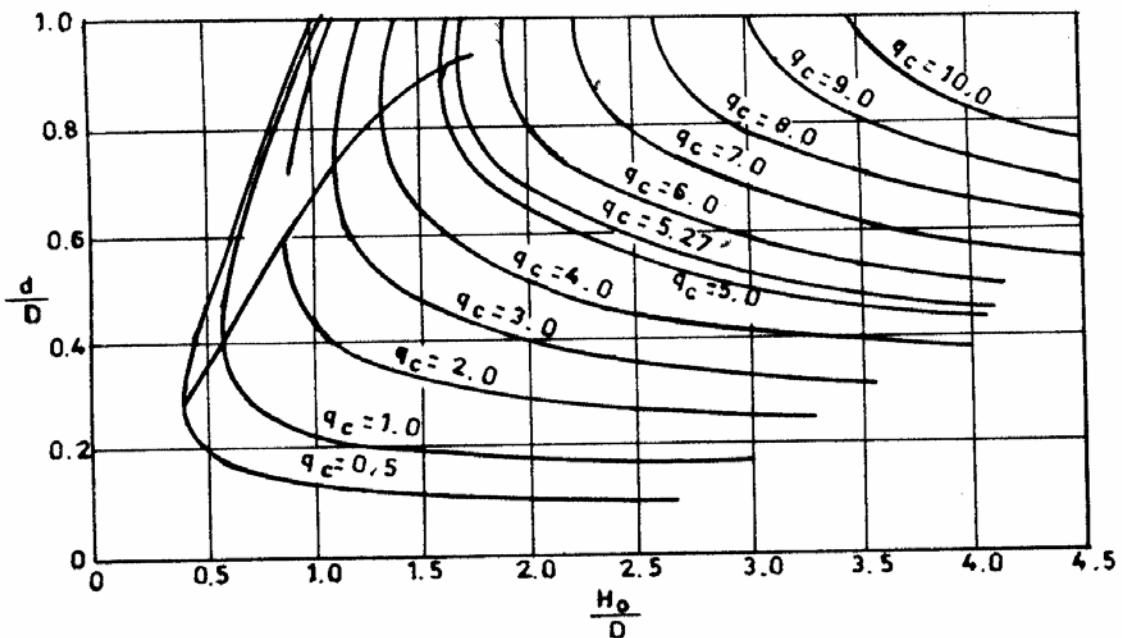
براساس شکل (۱۲)، در لوله‌ای که دارای جریان آزاد است، حداکثر مقدار جریان، در حالتی که عمق جریان  $0/93$  قطر لوله باشد اتفاق می‌افتد. برای یک بار هیدروليکی معین و در شرایط عمق بحرانی معادل  $0/93$  قطر لوله ( $\frac{d}{D} = 0/93$ ) مقدار جریان بهینه از لوله می‌گزند که در این شرایط  $q_c = 5/27 \text{ m}^3/\text{sec}/\text{m}$  به دست خواهد آمد شکل (۱۳). بنابراین معادله تعیین بده جریان بهینه آبرو زیرگذر، در سیستم متريک به صورت:

$$Q_{op} = 5/27 \cdot D^{5/2} \quad (12-2)$$

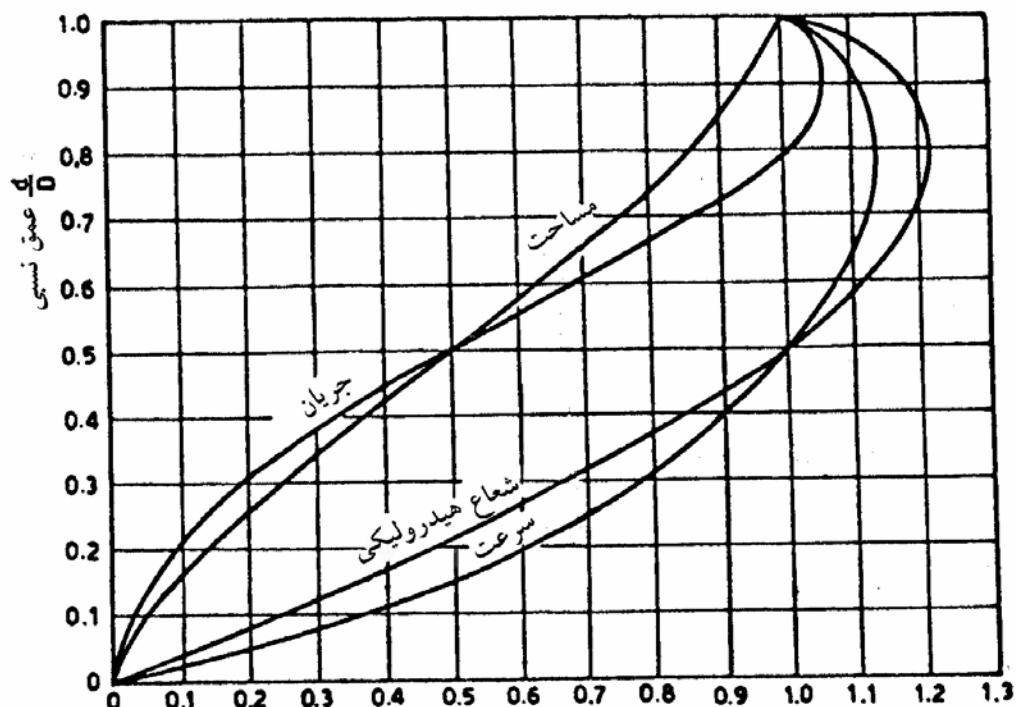
و مقدار شيب بهینه به صورت رابطه زیر می‌باشد:

$$S_{op} = 87/2 \frac{n^2}{3\sqrt{D}} \quad (13-2)$$

برای حالتی که عمق جریان آبرو زیرگذر کوچک‌تر از عمق بحرانی باشد، ساختمان با کنترل ورودی کار خواهد کرد و در صورتی که عمق جریان بزرگ‌تر از عمق بحرانی باشد، کنترل خروجی حاکم بر جریان آبرو زیرگذر خواهد بود. شکل (۱۴) جریان آب ورودی و خروجی آبرو زیرگذر را در حالتی که کنترل در خروجی است نشان می‌دهد.

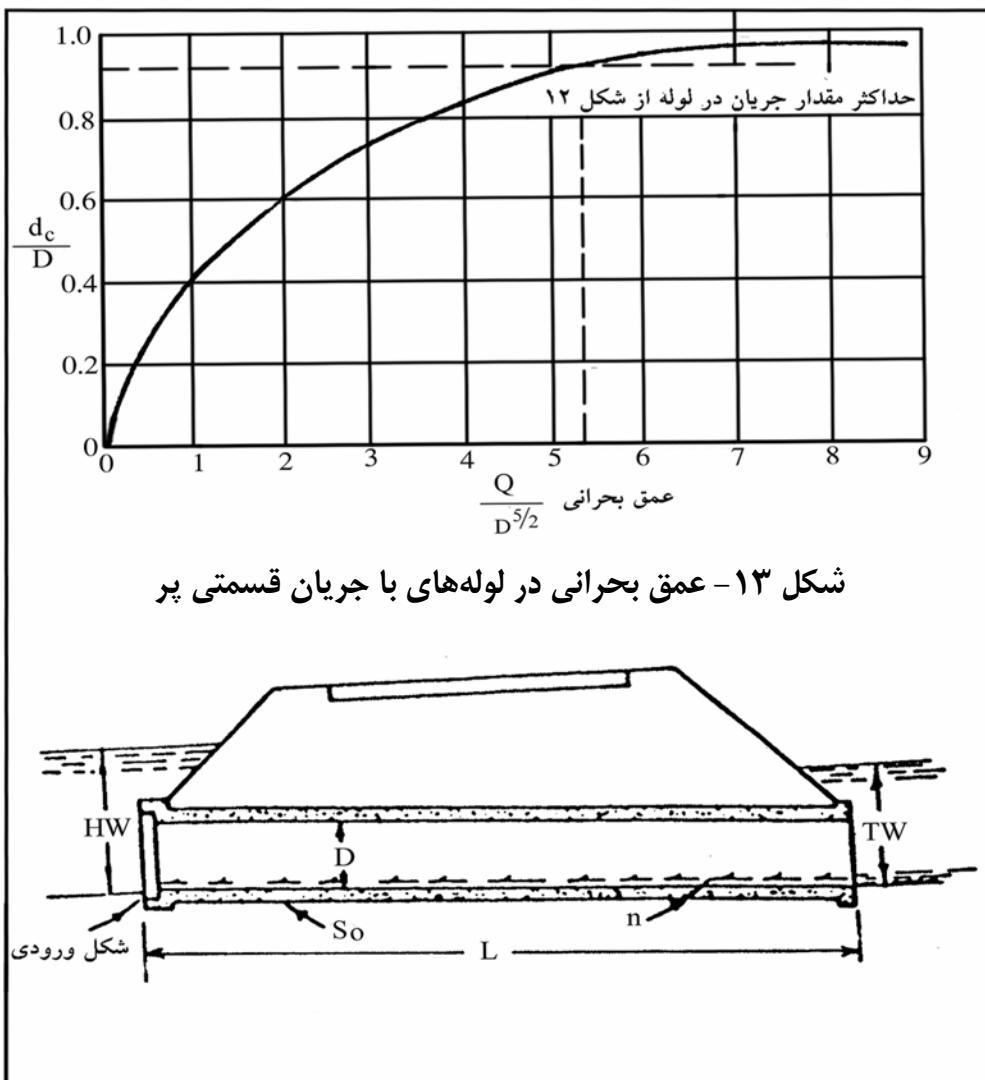


شکل ۱۱- انرژی ویژه در لوله‌های با جریان نیمه پر

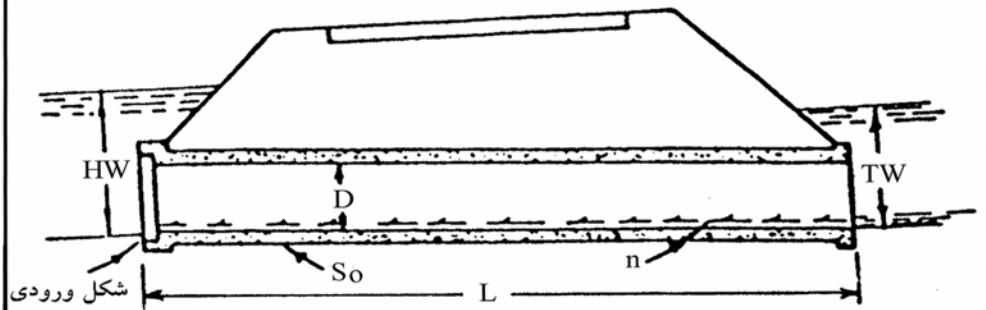


متغیرهای هیدرولیکی نسبت به مقادیر آنها در مقطع پر

شکل ۱۲- عاملهای هیدرولیکی لوله مدور با جریان نیمه پر



شکل ۱۳ - عمق بحرانی در لوله‌های با جریان قسمتی پر



شکل ۱۴ - شمای هیدرولیکی ساختمان آبرو زیرگذر

نمودارهای مختلفی برای به دست آوردن عمق و سرعت بحرانی و همچنین بدء و شیب بهینه ترسیم شده است که می‌توان در صورت نیاز به کتاب‌های هیدرولیک مراجعه نمود.

#### ۹-۳-۲-۴ طوقه‌های مجرای آبرو زیرگذر<sup>۱</sup>

برای کاهش سرعت نفوذ آب یا افزایش طول مسیر خروش آب در اطراف مجرای آبرو زیرگذر، براساس شکل (۱۰) به تعدادی طوقه در بدنه مجرا نیاز می‌باشد؛ اغلب، یک طوقه در محور خاکریز بالا دست کanal و دو عدد دیگر در زیر خاکریز پایین دست (یکی در زیر لبه داخلی خاکریز و دیگری ۰/۶ متر پایین‌تر از لبه خارجی).

برای کنترل درستی عملکرد طوقه‌ها از نظر عدم وقوع "جريان کوتاه" بین لبه طوقه‌ها، می‌توان از روش لین استفاده کرد.  
 شکل (۱۰) وضعیت طوقه‌ها را در اطراف یک آبرو زیرگذر لوله‌ای نشان می‌دهد. برای محاسبه حداقل فاصله طوقه‌ها، از فرمول (۱۴-۲) استفاده می‌شود. لین مقادیر  $K_1$ ,  $K_2$ ,  $K_3$  و  $K$  را در این فرمول، طبق صفحه ۴۷ پیشنهاد نموده است که با قراردادن مقادیر مختلف  $K$  در فرمول (۱۴-۲)، می‌توان حداقل فاصله بین طوقه‌ها را محاسبه کرد.

$$K_3x = K_2x + 2K_1y \quad (14-2)$$

$$K_1 = 1/0$$

$$K_2 = 0/33$$

$$K_3 = 2/0$$

مربوط به جریان در قسمت‌های عمودی (y) سطوح طوقه

مربوط به جریان در قسمت‌های افقی (x) سطوح طوقه

جریان عمودی در داخل خاک

کمترین فاصله بین دو طوقه، هنگامی رخ می‌دهد که مقاومت خاک نسبت به نفوذ جریان در جهت عمودی، کمتر از مقاومت آن در جهت افقی باشد. با توجه به مقادیر مختلف  $K$  از فرمول (۱۴-۲)، چنین نتیجه می‌شود:

$$2x = 0/33x + 2(1 \times y)$$

$$2x = 0/33x + 2y$$

$$x(\min) = 1/2y$$

(15-۲)

به طور کلی، لین ضریب‌های خزش جریان را برای خاک‌های مختلف ارائه داده و پیشنهاد نموده که اگر ضریب خزش برای سازه کمتر از مقدار پیشنهادی باشد، سازه مورد نظر به یک یا تعدادی دیواره آب‌بند<sup>۱</sup> یا طوقه (برحسب مورد) نیاز دارد.

$x/y : 1$	ماشه بسیار ریز یا سیلت	ماشه ریز	ماشه متوسط	ماشه درشت	طول خزش	ضریب خزش یا فاکتور نفوذ شن ریز	اختلاف بار هیدرولیکی	ضریب خزش، حداقل باید $1/2$ باشد.
$8/5 : 1$								
$7/0 : 1$								
$6/0 : 1$								
$5/0 : 1$								
$4/0 : 1$								
$3/5 : 1$								
$3/0 : 1$	شن درشت و قلوه‌سنگ							
$2/5 : 1$		قلوه سنگ						
$3/0 : 1$			رس نرم					
$2/0 : 1$				رس متوسط				
$1/8 : 1$					رس سخت			
$1/6 : 1$						رس بسیار فشرده		

## ۳-۴ ساختمان‌های آبرو روگذر

### ۱-۳-۴ کلیات

آبرو روگذرها، ساختمان‌هایی هستند که برای انتقال رواناب‌ها یا زه‌آب‌ها از یک سمت کanal به سمت دیگر آن مورد استفاده قرار می‌گیرند. این ساختمان‌ها ممکن است به صورت ناو بتی روی پایه یا مجرای بسته (مانند لوله‌های فولادی همان‌گونه که در شکل‌های (۱۵) و (۱۶) نشان داده شده‌است) احداث شوند. ناو بتی رویاز، در مواردی که مقطع زهکش عبوری از کanal نسبتاً بزرگ بوده و یا احتمال گرفتگی مقطع وجود داشته باشد، مورد استفاده قرار می‌گیرد.

برای تخلیه کامل و سریع جریان زهکش، ساختمان آبرو روگذر باید دارای شیب کافی باشد. احداث ساختمان‌های آبرو روگذر، برای عبور جریان زهکش بالادست کanal (در موقعی که مقطع کanal به طور کامل در خاکبرداری بوده یا سطح زمین طرف بالادست بالاتر از سطح آب در کanal باشد)، مناسب است. اگر سطح زمین در سمت مرتفع کanal به اندازه کافی بالاتر از سطح آب کanal نباشد و در نتیجه نتوان حداقل ۳۰ سانتی‌متر فاصله آزاد بین سطح آب و کف مقطع ساختمان آبرو روگذر را تأمین نمود، پیشنهاد می‌شود به جای ساختمان آبرو روگذر، ساختمان آبرو زیرگذر در زیر کanal اجرا گردد.

قسمت ورودی ساختمان‌های آبرو روگذر، اغلب از نوع ساختمان‌های تیپ تبدیل ورودی (مطرح شده در بخش پنجم) می‌باشد.

برای قسمت خروجی ساختمان‌های آبرو روگذر، از ساختمان‌های تیپ تبدیل خروجی و در صورت لزوم، از نوع ساختمان‌های انرژی‌گیر مانند حوضچه آرامش، شیب‌شکن مانع‌دار و یا ساختمان خروجی مانع‌دار می‌توان استفاده نمود.

در انتهای‌های ورودی یا ابتدای خروجی ساختمان‌های آبرو روگذر، برحسب مورد و در صورت لزوم، می‌توان برای عبور ماشین‌آلات از یک مجرای صندوقه‌ای بتی<sup>۱</sup> استفاده نمود (شکل ۱۷).

### ۲-۳-۴ مسیر آبرو روگذر

اگر چه احداث ساختمان آبرو روگذر به صورت عمود بر محور کanal کوتاه‌تر و مقرر به صرفه می‌باشد، ولی از آنجایی که تا حد امکان باید از انحراف مسیر نهر طبیعی دوری کرد، آبرو روگذر باید به‌طور کلی در امتداد مسیر نهر طبیعی اجرا شود.

### ۳-۳-۴ نیمرخ طولی

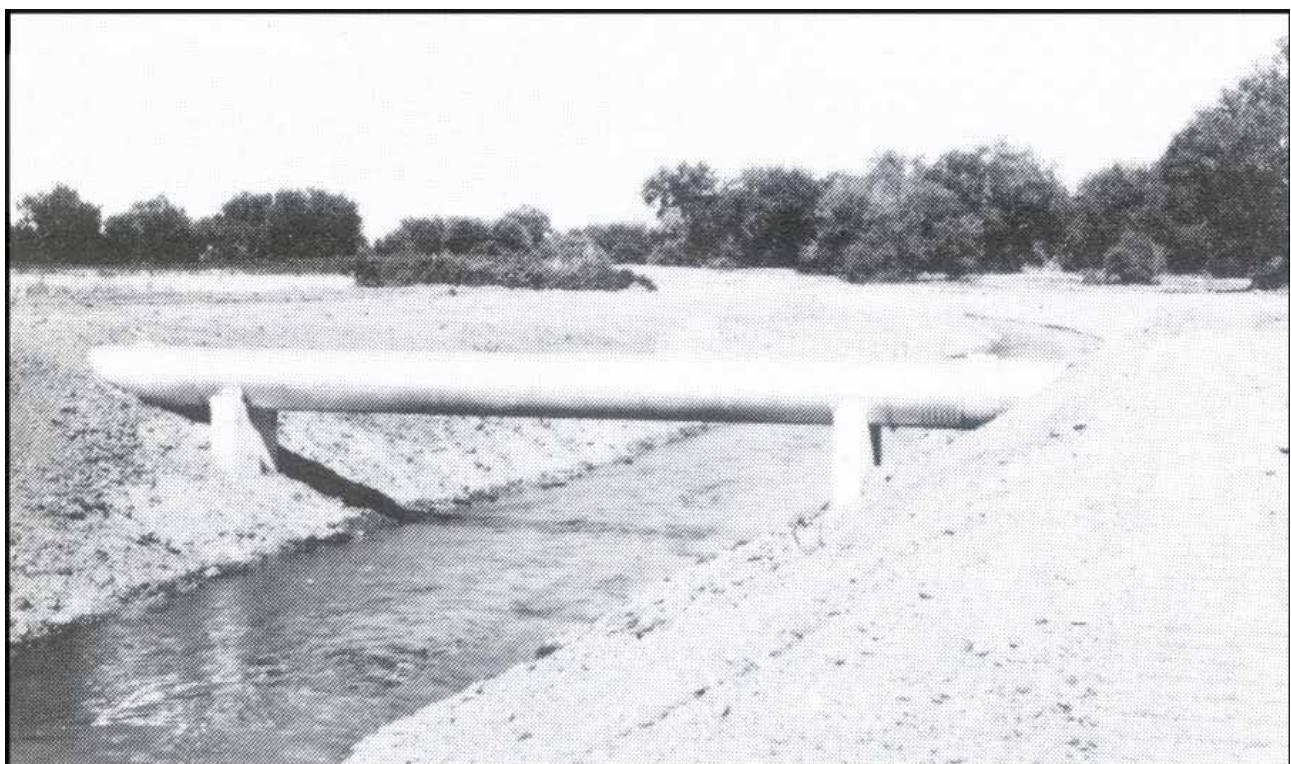
در مواردی که نیمرخ زهکش متقطع با کanal، دارای شیب کمی بوده و در نتیجه، سرعت آب در مقطع ساختمان آبرو روگذر کم باشد، در قسمت خروجی ساختمان آبرو روگذر، می‌توان از ساختمان‌های تیپ تبدیل تیپ استفاده نمود. اگر نیمرخ زهکش دارای شیب زیاد بوده و سرعت آب در آبرو روگذر بیشتر از ۷ متر بر ثانیه باشد، احداث ساختمان انرژی‌گیر در خروجی، ضروری خواهد بود.

اگر در آب، علف‌های هرز و آشغال وجود نداشته باشد، می‌توان از ساختمان خروجی مانع‌دار<sup>۲</sup> با مجرای لوله‌ای استفاده کرد.

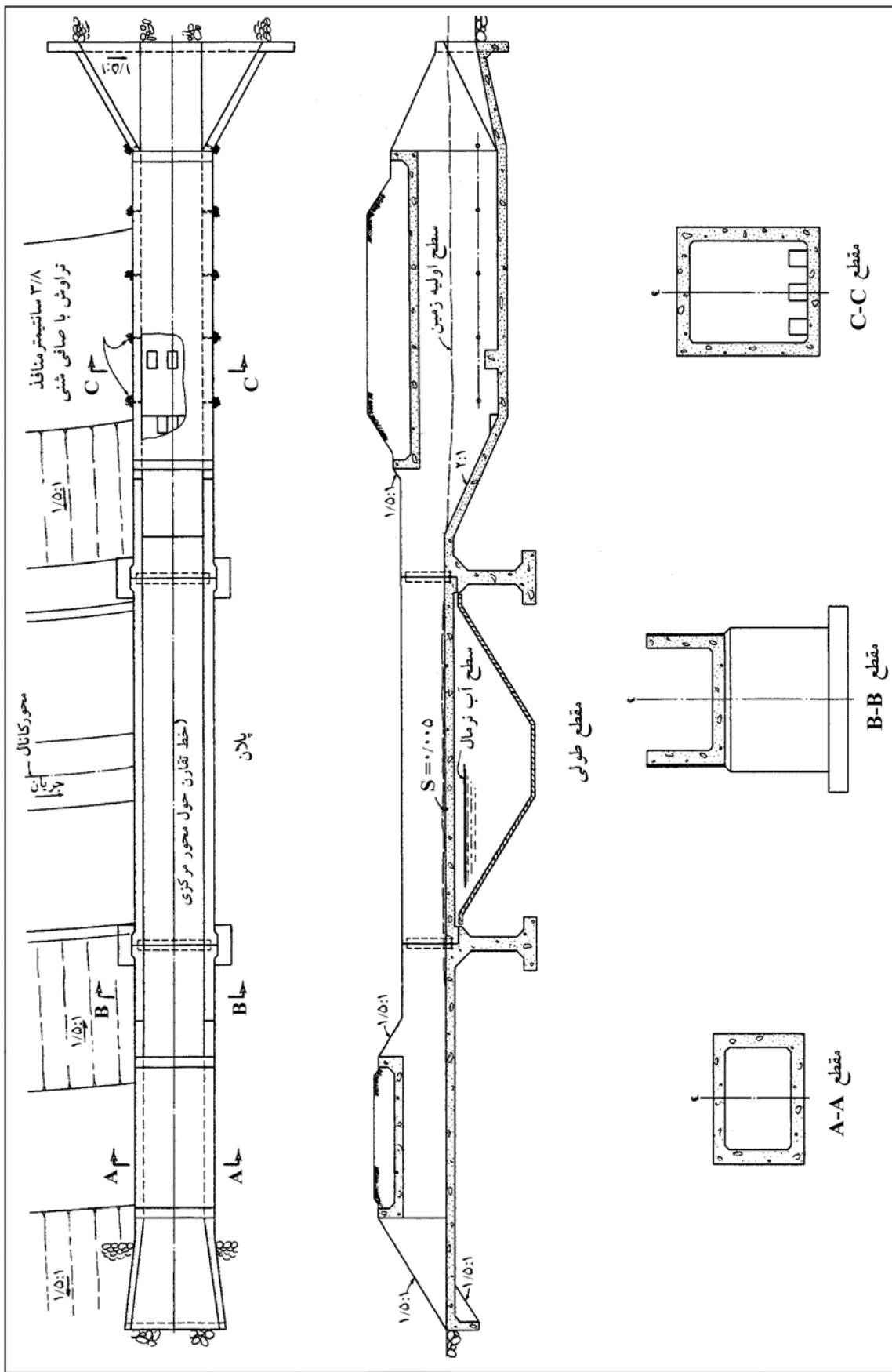
1 - Box Conduit  
2 - Baffled Outlet



شکل ۱۵- ناو بتنی با مقطع مستطیلی



شکل ۱۶- ناو لوله‌ای



## شکل ۷۱ - ناو بتنی - پلان و مقاطع تیپ

در مواردی که ساختمان انرژی‌گیر (مانند حوضچه آرامش) در خروجی استفاده می‌شود، برای به حداقل رساندن سطح مقطع ساختمان آبرو روگذر می‌توان از شیب فوق بحرانی استفاده نمود. در این حالت، قسمت انتهایی ساختمان به صورت شیب ۱ یا به طور قائم به حوضچه آرامش متصل می‌شود.

در ساختمان‌های آبرو روگذری که از شیب‌شکن مانع دار مایل<sup>۱</sup> استفاده می‌شود، باید شیب زیر بحرانی در نظر گرفته شود.

#### ۴-۳-۴ ظرفیت

برای تعیین ظرفیت طراحی ساختمان‌های آبرو روگذر، می‌توان از خواص ساختمان‌های آبرو زیرگذر استفاده نمود.

#### ۴-۳-۵ مجرای آبرو روگذر

مجرای ساختمان آبرو روگذر، دارای مقطع بتی مستطیل‌شکل یا مقطع لوله‌ای بوده که نوع آن با توجه به بدنه طراحی، هزینه و شرایط طرح انتخاب می‌شود. اغلب، برای اجرای آبرو روگذر، در هر دو حالت به پایه‌های بتی نیاز خواهد بود که برای جلوگیری از تداخل جریان در کanal، باید پایه‌ها خارج از حد بالای مقطع تر شده کanal قرار گیرد.

برای جلوگیری از ایجاد تنفس زیاد در مقطع ناو مستطیلی (کاوش ضخامت‌های مقطع مستطیلی شکل) اغلب لازم است که ناو روی پایه‌های بتی مسلح قرار گیرد، تا بین وسیله امکان اختلاف نشست پایه‌ها بدون اینکه تنفس اضافی در مقطع ناو ایجاد شود فراهم آید. در صورت امکان، با در نظر گرفتن ناو با شیب فوق بحرانی می‌توان سطح مقطع ناو را به حداقل رساند. در حالت کاربرد مجرای لوله‌ای، به طور معمول از یک لوله فولادی، که روی پایه‌هایی در طرفین کanal قرار می‌گیرد، استفاده می‌شود (شکل ۱۸). بازوی خاکی کanal، در قسمت‌های قبل و بعد لوله فولادی ادامه می‌یابد. اغلب، در این قسمت‌ها از لوله‌های پیش‌ساخته بتی که به لوله‌های فولادی اتصال می‌یابند استفاده می‌شود.

#### ۴-۳-۶ ورودی آبرو روگذر<sup>۲</sup>

انواع ساختمان‌های تبدیل بتی را می‌توان برای اتصال تبدیلی به مقطع مستطیلی استفاده نمود. کف قسمت تبدیل بتی باید کمی پایین‌تر از کف زهکش قرار گیرد تا ضمن راحتی عبور جریان از داخل ساختمان آبرو روگذر، از فرسایش مقطع زهکش نیز جلوگیری شود. ارتفاع بازوی خاکی زهکش، باید حدود ۶۰ سانتی‌متر بالاتر از سطح آب داخل آن قرار گیرد. به این منظور، در محل ورود زهکش به ساختمان آبرو روگذر، ممکن است احداث خاکریز حفاظتی ضروری باشد.

#### ۴-۳-۷ خروجی آبرو روگذر<sup>۳</sup>

قسمت خروجی ساختمان آبرو روگذر مانند خروجی آبروهای زیرگذر باید آب را بدون ایجاد فرسایش قابل ملاحظه به طرف زهکش خروجی عبور دهد. در حالت استفاده از ناو بتی مستطیلی، برای از بین بردن انرژی اضافی در خروجی آبرو روگذر، ایجاد ساختمان انرژی‌گیر مانند حوضچه آرامش یا شیب‌شکن مایل مانع دار<sup>۴</sup> ضروری می‌باشد. در ساختمان‌های آبرو روگذر لوله‌ای که به طور معمول برای بدنه‌های کم طرح می‌شوند، استفاده از یک تبدیل بتی در قسمت خروجی کفايت می‌کند. با این حال، اگر اختلاف ارتفاع در ورودی و خروجی ساختمان آبرو روگذر قابل توجه باشد، برای استهلاک انرژی ایجاد شده در این حالت نیز ممکن است نیاز به ساختمان خروجی مانع دار<sup>۵</sup> باشد.

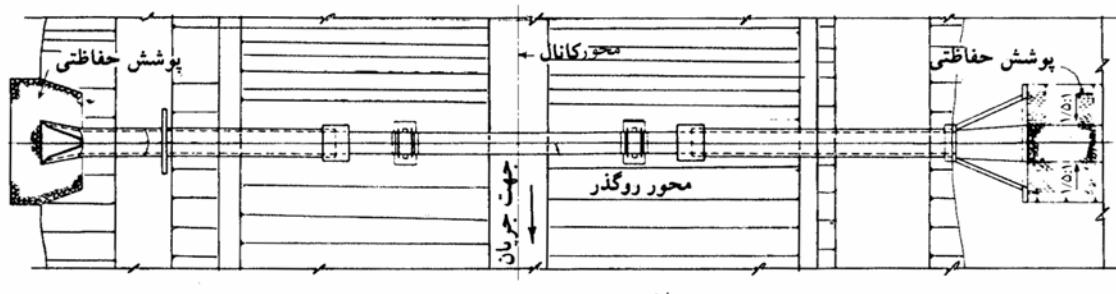
1 - Baffled Inclined Drop

2 - Inlet Dike

3 - Outlet

4 - Baffled Inclined Drop

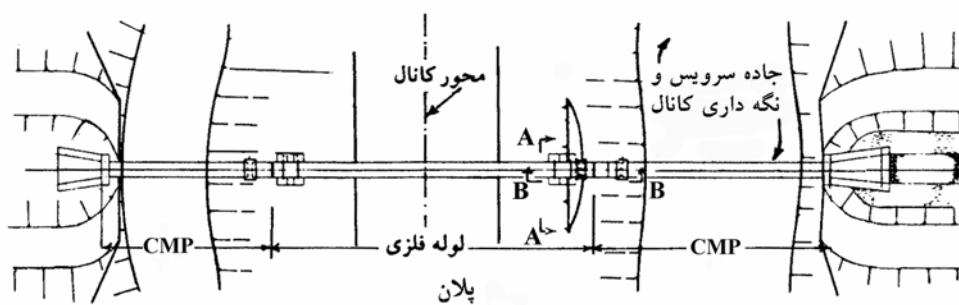
5 - Baffled Outlet



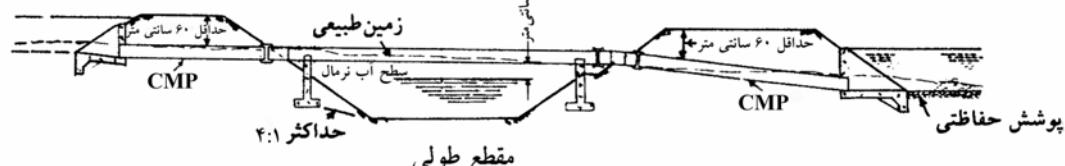
پلان



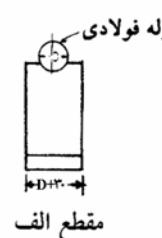
اتصال لوله فلزی و لوله بتئی پیش ساخته



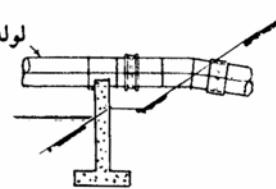
پلان



قطعه طولی



قطعه الف



قطعه ب

اتصال لوله فولادی با لوله فلزی موجود

شکل ۱۸ - پلان و مقاطع آبرو روگذر

در ساختمان‌های آبرو روگذر، ساختمان تبدیل بتنی باید به انواع دیگر خروجی ترجیح داده شود. انواع دیگر خروجی، برای تخلیه خار و خاشاک و آشغال و رسوب مناسب نمی‌باشند.

ساختمان‌های تبدیل بتنی تیپ را می‌توان تا سرعت‌های کمتر از ۳ متر بر ثانیه استفاده نمود. در این حالت، اجرای سنگچین حفاظتی در طول مناسب در پایین دست ساختمان تبدیل لازم خواهد بود.

قسمت خروجی سازه آبرو روگذر، بهتر است که آب را به طور آزاد تخلیه کند تا از جمع شدن و ایجاد استخرا در قسمت خروجی انتهای سازه جلوگیری شود.

در ساختمان‌های آبرو روگذر که به شکل ناو بتی اجرا می‌شوند، اغلب به علت سرعت زیاد جریان، به سازه انرژی‌گیر مانند حوضچه آرامش یا شیب‌شکن مایل با مانع نیاز خواهد بود. در مواردی نیز که از لوله فولادی استفاده می‌شود و سرعت خروجی جریان بیشتر از ۳ متر بر ثانیه است، به ساختمان انرژی‌گیر با مانع نیاز خواهد بود.

### ۴-۳-۱ هیدرولیک ساختمان آبرو روگذر

#### ۴-۳-۱-۱ ساختمان‌های آبرو روگذر لوله‌ای

##### الف - تبدیل ورودی

رقوم کف ورودی ساختمان آبرو روگذر، تابع سه عامل زیر است :

##### - سطح آب کanal

رقوم کف ورودی ساختمان آبرو روگذر، باید با رعایت ارتفاع آزاد مقطع کanal طراحی شود.

##### - استغراق لوله

برای استفاده از مقطع کامل لوله (جریان پر) سطح آب در ورودی لوله باید حداقل به اندازه  $h_{vp} = 1/5$  لوله را مستغرق کند.

##### - ارتفاع آزاد بازوی خاکی زهکش

تراز بازوی خاکی کanal زهکش در قسمت ورودی سازه آبرو روگذر، باید حداقل  $6/0$  متر بالاتر از سطح آب طراحی زهکش باشد.

برحسب اینکه زهکش ورودی دارای مقطع ساخته شده بوده و یا آبراهه‌ای با شکل نامشخص باشد، باید با انتخاب تبدیل ورودی مناسب، از غرقاب شدن اراضی بالادست جلوگیری نمود. در حالت جریان با کنترل ورودی، سطح آب بالادست (براساس ارتفاع آب مورد نیاز در بالای محور قسمت ورودی  $h$ ) از فرمول روزنه  $(Q = CA \times \sqrt{2gh})$  بهدست می‌آید:

$$h = \frac{Q^2}{2gc^2 A^2} \quad (16-2)$$

که در آن، ضریب جریان  $c = 0.60$  است. در حالتی که کنترل جریان در قسمت خروجی سازه باشد، ارتفاع هیدرولیکی مورد نیاز برای عبور جریان طراحی، تابعی از مجموعه افت‌ها به شرح زیر خواهد بود.

#### • افت قسمت ورودی

$$h_v = K_i \times \Delta h_v \quad (17-2)$$

#### • افتهای لوله

افتهای لوله شامل افت اصطکاک و افت در زانو می‌باشد. افت اصطکاک از فرمول مانینگ، و افتهای زانویی لوله از فرمول  $\xi_b = \frac{V^2}{2g}$  به دست می‌آیند. مقدار  $\xi$ ، از جدول هیدرولیکی مربوط به آن استخراج می‌شود.

#### • افت قسمت خروجی

$$h_o = K_o \cdot \Delta h v \quad (18-2)$$

که  $K_o, K_i$  با توجه به نوع تبدیل انتخاب می‌شود.

#### ب - سرعت در لوله

قطر لوله آبرو روگذر، باید بر مبنای حداقل سرعت در لوله پر، برابر ۳ متر بر ثانیه انتخاب شود و بر حسب مورد، در قسمت خروجی از تبدیل بتی و یا خروجی مانع‌دار استفاده شود.

#### پ - قطر لوله

قطر لوله، از رابطه  $D = 0.35 \sqrt{\frac{Q}{V}}$  محاسبه می‌شود. اغلب، کمترین قطر در موادی که علف هرز یا آشغال در آب زهکش وجود داشته باشد، ۶۰ سانتی‌متر در نظر گرفته خواهد شد. در حالتی که برای عبور جریان آب آبیاری از روی کanal، ساختمان آبرو روگذر لوله‌ای پیش‌بینی شده باشد، قطر لوله می‌تواند تا حدود ۳۰ سانتی‌متر نیز کاهش یابد. همان‌طور که پیش از این نیز گفته شد، قطر لوله ممکن است از مقادیری که با رابطه بالا تعیین می‌شود، بیشتر در نظر گرفته شود تا استغراق اراضی اطراف نهر زهکش کاهش یافته و مقطع بزرگ‌تری برای امکان عبور علف‌های هرز فراهم شود. مشخصات هیدرولیکی انتهای قسمت خروجی لوله با استفاده از رابطه برنولی تعیین می‌شود.

### ۴-۳-۲ خوابط طراحی هیدرولیکی آبرو روگذر با مقطع راست گوشه (ناوشکل)

#### الف - هیدرولیک مجرای راست گوشه

از آنجایی که طول ساختمان‌های آبرو روگذر نسبتاً کوتاه می‌باشد، در صورت نیاز می‌توان به جای مقطع بهینه، از مقطع با عرض بیشتر و ارتفاع کمتر استفاده نمود. بدین ترتیب، در مواردی که زهکش طبیعی دارای مقطع کوچک و نامنظم در بالادست باشد، اراضی کمتری مستغرق می‌گردد. در این صورت، به‌طور معمول ارتفاع آزاد لازم بدون اینکه نیاز به بالا آوردن خاکریز اطراف زهکش باشد، فراهم خواهد آمد.

در مواردی که برای استهلاک انرژی در قسمت خروجی سازه آبرو روگذر از حوضچه آرامش استفاده شود، می‌توان ابعاد مقطع ناو را با استفاده از شیب فوق بحرانی به حداقل رساند. در این صورت، فرض می‌شود که جریان بحرانی، ابتدای مقطع تنداپ ایجاد می‌گردد. برای جلوگیری از تشکیل جریان ناپایدار در مقطع، شیب فوق بحرانی حدود ۲۰ درصد بیشتر از شیب بحرانی انتخاب و ضریب زبری جدار نیز ۱۵/۰ در نظر گرفته می‌شود.

در مواردی که تنداپ با شیب فوق بحرانی طرح شود، عمق بحرانی و شیب بحرانی در ابتدای تنداپ، از روابط زیر تعیین می‌شود:

$$d_c = \sqrt[3]{\frac{q^2}{g}} \quad (19-2)$$

$q$  = بدء در واحد عرض بر حسب  $m^3 / sec / m$

$g$  = شتاب نقل بر حسب  $m / sec^2$

$$S_c = \left[ \frac{nv_c}{R_c^{2/3}} \right] \quad (20-2)$$

#### ب - هیدرولیک تبدیل ورودی

همان‌طور که گفته شد، برای هدایت آب زهکش به سازه آبرو روگذر، ساختمان تبدیل در قسمت ورودی مورد نیاز است. عمق آب بالادست تبدیل (با فرض سرعت جریان در حوضچه تبدیل نزدیک به صفر و سرعت در ابتدای تنداپ معادل  $V_c$ ) از رابطه  $d_c = d_0 + 1/3 h v_c$  به‌دست می‌آید.

#### پ - هیدرولیک تنداپ

ارتفاع تنداپ، اغلب با در نظر گرفتن ارتفاع آزاد  $3/0$  متر بالاتر از سطح ماکزیمم آب در تنداپ تعیین می‌شود. حداکثر عمق آب در حالتی که تنداپ در شیب فوق بحرانی قرار گرفته باشد، در انتهای تبدیل ورودی بوده و برابر  $d_c$  است.

در مواردی که برای محل عبور ماشین آلات در قسمت مرتفع کanal، به ارتفاع بیشتری نیاز باشد (شکل ۱۷)، ارتفاع دیواره در این قسمت از تندآب  $\frac{1}{3}$  متر بالاتر از سطح آب قسمت ورودی در نظر گرفته می‌شود. شرایط هیدرولیکی پایین دست تندآب، با استفاده از رابطه برنولی تعیین می‌شود.

### ت - حوضچه آرامش

برای استهلاک انرژی اضافی در انتهای تندآب، احداث حوضچه‌های آرامش ضروری است. برای اطمینان از تشکیل جهش آبی در داخل حوضچه آرامش، به طرح زهکش خروجی با مقطع مشخص نیاز می‌باشد تا سطح آب لازم در پایاب ایجاد شود. مقادیر  $d_1$  و  $d_2$  (عمق اولیه و ثانویه) جهش هیدرولیکی در حوضچه آرامش، طول حوضچه و شرایط لازم برای اطمینان از استغراق سطح آب خروجی، طول سنگ‌چین در خروجی و همچنین ابعاد بلوك‌های مانع، باید مطابق استانداردهای تدوین شده برای طراحی انواع حوضچه‌های آرامش صورت گیرد.

### ث - تبدیل قسمت خروجی

با توجه به اینکه زهکش خروجی پایین دست حوضچه آرامش باید دارای مقطع مشخصی باشد، بنابراین تبدیل قسمت خروجی باید از نوع بال شکسته انتخاب شود. برای تخلیه آزاد جریان از حوضچه به زهکش پایین دست، بهتر است کف حوضچه افقی باشد. بنابراین، در بعضی موارد برای اطمینان از تشکیل جهش آبی در داخل حوضچه، باید کف تبدیل تا زهکش خروجی، به طرف بالا شیب داده شود.

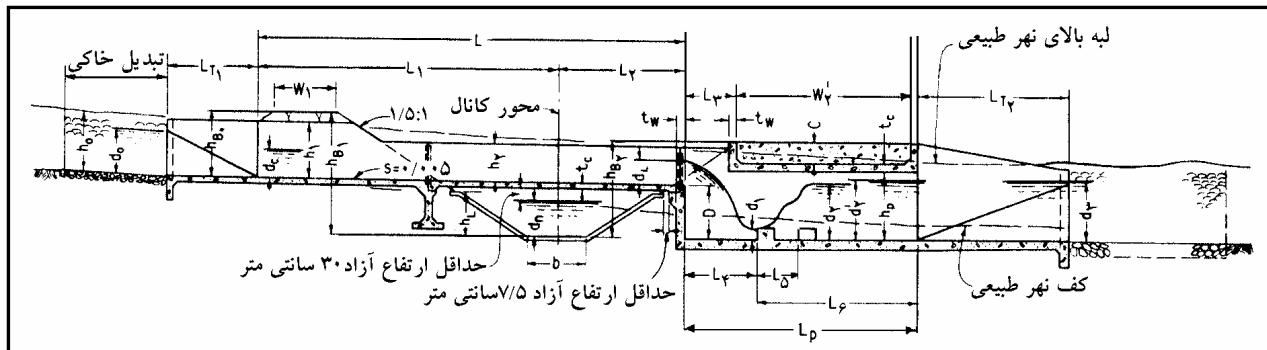
### سایر ملاحظات :

#### - ارتفاع بازوی خاکی

بازوی خاکی کanal در قسمت مرتفع، باید حداقل دارای  $60$  سانتی‌متر ارتفاع آزاد بالاتر از سطح آب حوضچه تبدیل ورودی سازه آبرو روگذر باشد. در مواردی که این ضرورت، افزایش ارتفاع عادی بازوی کanal را باعث شود، باید بازوی خاکی کanal در این تراز، تا فاصله‌ای که رقوم با سطح زمین طبیعی یا رقوم تاج بازوی خاکی برابر شود ادامه یابد. می‌توان بهجای بالا بردن ارتفاع بازوی خاکی کanal در طول نسبتاً زیاد، در قسمت ورودی سازه آبرو روگذر، اطراف زهکش را با احداث خاکریز به اندازه لازم بالا آورد. به شکل (۱۹) مراجعه شود.

#### - حفاظت

zechش قسمت خروجی، باید با اجرای سنگ‌چین یا ریختن قلوه سنگ و شن با ابعاد استاندارد، در مقابل فرسایش حفاظت شود.



شکل ۱۹ - نقشه تیپ نیمرخ طولی ساختمان آبرو روگذر

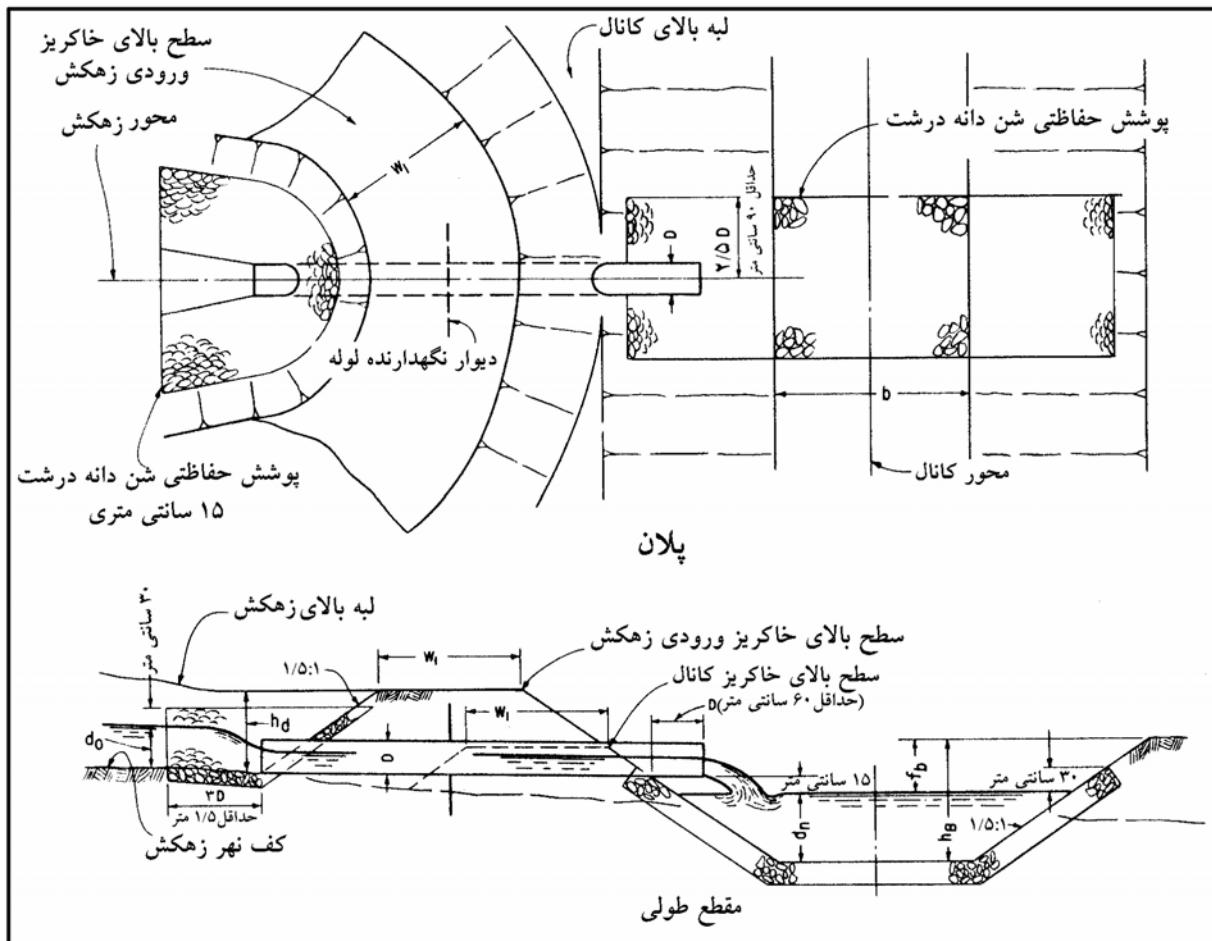
## ۴-۴ ساختمان‌های ورودی زهکش به کanal آبیاری<sup>۱</sup>

۱۴- کلمات

این ساختمان‌ها، برای انتقال بدنه‌های نسبتاً کم رواناب‌های ناشی از رگبارها یا جریان‌های زهکشی سطحی به داخل کanal مورد استفاده قرار می‌گیرند. برای انتقال بدنه‌های نسبتاً زیاد جریان‌های زهکشی تقاطعی با کanal‌ها و بخصوص برای جریان‌هایی که حامل مقدار قابل ملاحظه‌ای لای، ماسه یا شاخ و برگ می‌باشند، از ساختمان‌های آبرو روگذر یا آبرو زیرگذر استفاده می‌شود. با این حال در بعضی موارد، وارد کردن آب نسبتاً صاف جریان‌های گفته شده به داخل کanal، ممکن است اقتصادی‌تر از انحراف آن به طرف دیگر کanal باشد.

### ۱-۳-۱-۱-۱ موقعیت ساختمان‌های ورودی زهکش

ساختمان ورودی زهکش، ممکن است در یک مجرای زهکش طبیعی یا در انتهای یک زهکش حاصل موازی کanal واقع شود. چون تراز کف قسمت انتهایی این سازه باید بالای سطح آب کanal باشد، بنابراین در جایی که محور کanal پایین‌تر از سطح زمین مجاور قرار دارد، این ساختمان مناسب‌ترین وسیله برای تخلیه جریان‌های مورد بحث است. در مواردی که مقطع کanal در خاکریز باشد، برای جلوگیری از جمع شدن رواناب‌ها در پشت خاکریز، باید تراز کف مجرای هدایت‌کننده رواناب‌ها به تراز کف مجرای این ساختمان رسانده شود.



شکل ۲۰- خاکریز ورودی زهکش

### ۱-۴-۱-۳ انواع ساختمان‌های ورودی زهکش

ساختمان‌های ورودی زهکش، اغلب در سه نوع و به شرح زیر طراحی می‌شود:

- ساختمان ورودی زهکش با مجرای لوله‌ای،

- ساختمان ورودی زهکش با مجرای راست گوش، و

- ساختمان ورودی زهکش با مجرای پوشیده از قلوه سنگی.

مشخصه‌های هر یک از انواع ساختمان‌های بالا، در قسمت‌های بعد شرح داده خواهد شد.

### ۱-۴-۳-۱ ظرفیت طراحی ساختمان‌های ورودی زهکش

ساختمان ورودی زهکش، باید متناسب با بدنه حداکثر جریان ایجاد شده از رگبار حوضه آبریز مربوط به آن (با دوره برگشت ۲۵ ساله) طراحی شود.

در مواردی که سرریز تخلیه کننده برای یک بازه<sup>۱</sup> از کanal پیش‌بینی نشده باشد، مجموع بدنهای طراحی ساختمان ورودی زهکش که به این قسمت از کanal تخلیه می‌شود، باید به ۱۰ درصد بدء معمولی کanal محدود گردد. در حالتی که سرریز تخلیه کننده پیش‌بینی شده باشد بدء طراحی هر دهانه ورودی زهکش به تهایی باید بیش از ۱۰ درصد و مجموع جریان واردہ از کلیه ورودی‌های زهکش‌ها در این قسمت باید بیش از ۲۰ درصد بدء طراحی کanal باشد. علاوه بر این، جریان‌های ورودی زهکش‌ها باید سبب شود که سطح آب کanal از عمق معمولی بیش از  $\frac{1}{2}$  ارتفاع آزاد پوشش یا بیشتر از  $\frac{1}{4}$  کل ارتفاع آزاد کanal بالاتر بیاید.

در شرایطی که از نظر محدودیت خواهابط یاد شده، به کارگیری ساختمان‌های ورودی زهکش با ظرفیت طراحی متناسب با حوضه آبریز میسر نباشد، باید از ساختمان‌های آبرو، روگذر یا سیفون استفاده نمود.

#### ۴-۱-۴ بازوی کanal

بازوی خاکی کanal در مجاورت ساختمان‌های ورودی زهکش، در صورت لزوم باید بالا آورده شود تا ارتفاع آزاد کافی بالاتر از سطح آب در دهانه ورودی وجود داشته و یا پوشش کافی روی دهانه ورودی ساختمان نوع لوله‌ای تأمین گردد. در حالتی که معیار کنترل، میزان پوشش خاک روی لوله باشد، در این صورت افزایش ارتفاع خاکی کanal باید تا حداقل سه برابر قطر لوله پیش‌بینی گردد.

در مواردی که جاده سرویس، ساختمان ورودی زهکش را قطع می‌نماید باید تا حد نیاز، جاده سرویس به طرف بالا شبیب داده شود و این شبیب باید بیش از ۱۰ درصد پیش‌بینی شود. اگر معیار کنترل، ارتفاع آزاد در دهانه ورودی باشد، افزایش ارتفاع بازوی خاکی کanal تا حد احتیاج باید ادامه یابد. در محل‌هایی که مقطع کanal در خاکبرداری قرار دارد، خاکریز دهانه ورودی ساختمان باید آنقدر ادامه یابد تا تاج خاکریز تراز زمین طبیعی را قطع نماید.

#### ۴-۲-۳ ساختمان ورودی زهکش با مجرای لوله‌ای

این نوع ساختمان، اغلب در مواردی که بدء طراحی زهکش کم است به کار می‌رود؛ بنابراین متداول ترین نوع برای تخلیه جریان زهکش به کanal‌های با ظرفیت کمتر از ۳ مترمکعب بر ثانیه می‌باشد. در این نوع سازه خروجی لوله بالای سطح آب کanal واقع می‌شود و بنابراین استهلاک انرژی جریان از طریق مخلوط شدن با جریان کanal صورت می‌گیرد.

#### ۴-۳-۱ دهانه ورودی

برای جلوگیری از پایین افتادن کف مجرای هدایت‌کننده رواناب‌ها و امکان تخلیه کامل آن، تراز کف لوله "با فرض به کار گرفتن تبدیل خاکی" باید مساوی یا کمی پایین‌تر از کف مجرای مزبور قرار داده شود. برای جلوگیری از وقوع جریان معکوس، باید دهانه خروجی لوله، به اندازه کافی بالاتر از سطح آب کanal پیش‌بینی شود و در موارد خاص، در دهانه خروجی لوله، دریچه یک‌طرفه<sup>۲</sup> نصب گردد.

1 - Reach  
2 - Flap Gate

میزان استغراق دهانه ورودی در حالتی که شیب لوله کمتر از شیب بحرانی باشد، معادل  $hvp / 5$  ارتفاع معادل سرعت در لوله در قسمت ورودی است) خواهد بود.

در حالتی که شیب لوله برابر یا بیشتر از شیب بحرانی باشد، باید کف لوله در ورودی، حداقل به میزان  $d_c + h_{v,c} / 5$  مستغرق باشد (به ترتیب سرعت بحرانی و عمق بحرانی در لوله است). ارتفاع آزاد از سطح آب در دهانه ورودی تا بالای بازوی خاکی یا خاکریز دهانه ورودی، باید حداقل برابر  $60/0$  متر پیش‌بینی شود.

### ۳-۲-۴-۳ مجرای لوله‌ای

قطر لوله در حالتی که ساختمان ورودی از نوع بتنی در نظر گرفته شده باشد، براساس حداقل سرعت جریان در لوله برابر ۳ متر بر ثانیه و برای حالتی که ساختمان ورودی<sup>۱</sup> از نوع خاکی باشد، برابر  $1/5$  متر بر ثانیه در نظر گرفته می‌شود. به‌حال، حداقل قطر لوله به ترتیب برابر  $5/0$  و  $3/0$  متر برای رواناب‌های حامل مواد شناور و زائد، و آب‌های صاف و بدون مواد رسوبی به کار گرفته می‌شود.

شیب لوله، باید برای تخلیه کامل رواناب‌ها حداقل برابر  $0/005$  باشد تا تخلیه کامل رواناب‌ها به راحتی میسر باشد. در مواردی که اختلاف ارتفاع بین ورودی و خروجی لوله زیاد باشد، برای کم کردن شیب لوله قسمت خروجی، می‌توان با در نظر گرفتن یک زانویی، از دو شیب مختلف در طول لوله استفاده نمود.

### ۳-۲-۴-۳ دهانه خروجی

جریان مجرای لوله ساختمان ورودی زهکش، مستقیماً به داخل کanal تخلیه شده و ترجیح داده می‌شود که کف آن  $15$  سانتی‌متر و حداقل  $10$  سانتی‌متر بالاتر از سطح معمولی آب در کanal خاکی و یا  $3$  سانتی‌متر بالای حداقل سطح آب (هر کدام که تراز بالاتری ارائه دهد) قرار گیرد. در مواردی که کanal دارای پوشش بتنی است، کف لوله باید بالای پوشش قرار گیرد. انتهای لوله به‌طور معمول حدود یک برابر قطر لوله به‌داخل محور کanal ادامه می‌باید (حداقل  $6/0$  متر). با این حال، گاهی اوقات انتهای لوله را از نظر راحتی در امر نگهداری، هم سطح دیواره کanal برش می‌دهند.

### ۳-۲-۴-۳-۲ نشت آب<sup>۲</sup>

برای کم شدن نشت آب از زهکش ورودی به کanal، باید همان‌طور که در شکل (۲۰) نشان داده شده است، دور لوله یک طوقه احداث گردد. بعضی از ساختمان‌های ورودی زهکش لوله‌ای، ممکن است به دو یا چند طوقه نیاز داشته باشند.

### ۳-۲-۴-۵ پوشش حفاظتی

قسمت ورودی مجرای لوله‌ای، باید با قلوه‌سنگ به ضخامت  $15$  سانتی‌متر و حداقل تا  $30$  سانتی‌متر بالاتر از تراز سطح آب جمع شده، در دهانه پوشش گردد. اگر تبدیل خاکی به کار رفته باشد، طول پوشش باید حداقل  $3$  برابر قطر لوله و حداقل

1 - Inlet Transition

2 - Percolation

۱/۵ متر باشد. در حالتی که مسیر زهکش عمود بر لوله بوده یا زهکش دارای شکل خاصی نباشد، پوشش حفاظتی باید حداقل ۲/۵ برابر قطر لوله در هر طرف از محور لوله ادامه یابد. پوشش حفاظتی قسمت خروجی، به جز در مقطع کanal با پوشش بتی، با قلوه سنگ به ضخامت حداقل ۳۰ سانتی‌متر و تا ۳۰ سانتی‌متر بالاتر از سطح معمولی آب کanal و حداقل به طول ۲/۵ برابر قطر لوله در بالادست و پایین‌دست محور لوله صورت می‌گیرد.

### ۴-۳-۳ ساختمان ورودی زهکش از نوع بتی راست گوشه

این نوع ساختمان برای بدنهای نسبتاً زیاد، مواردی که زهکش عریض و کم عمق بوده و نوع لولهای در معرض خطر انسداد با علفهای هرز می‌باشد و همچنین برای کanalهای با بدنه کم طراحی می‌شود. در حالتی که جاده سرویس کanal با این نوع ساختمان تلاقی نماید، مثراً به صورت صندوقه‌ای طراحی خواهد شد (شکل‌های ۲۱ و ۲۲).

### ۴-۳-۱ دهانه ورودی

در این نوع ساختمان، برای اتصال زهکش به دهانه مجرای راست گوشه نیاز به تبدیل می‌باشد. در سایر موارد عموماً ضرورتی به کاربرد تبدیل نیست. در قسمت ورودی<sup>۱</sup>، برای حفاظت شیب خاکریز طرفین از دیوارهای جانبی و برای کنترل نشت آب از دیوار آب‌بند<sup>۲</sup> استفاده می‌شود.

به منظور امکان تخلیه کامل زهکش، کف مجرای بتی باید همتراز و یا کمی پایین‌تر از کف زهکش قرار گرفته و از طرفی برای جلوگیری از وقوع جریان معکوس حداقل ۱۵ سانتی‌متر بالاتر از سطح آب کanal باشد. تراز بالای بازوی کanal، باید حداقل ۶۰ متر بالاتر از سطح آب در زهکش پیش‌بینی شود. در حالتی که زهکش به کanal بتی تخلیه شود، تنداب در بالای پوشش بتی کanal خاتمه می‌یابد و در محل این سازه، پوشش کanal با ضخامتی بیشتر از بتن مسلح در نظر گرفته خواهد شد.

### ۴-۳-۲ ناو (مجرای راست گوشه)

ناو بتی در داخل بازوی خاکی کanal، با شیب زیر بحرانی (اغلب ۰/۰۰۵) قرار داده می‌شود تا سرعت جریان قبل از رسیدن به نقطه شروع شیب شیروانی کanal، زیر بحرانی باشد. در این نقطه، عمق بحرانی<sup>۳</sup> اتفاق می‌افتد و مقدار آن را می‌توان از مأخذ شماره ۲ و یا از رابطه زیر تعیین نمود:

$$d_c = \frac{q^{2/3}}{g^{1/3}} = 0/136 q^{2/3} \quad (21-2)$$

که در آن:

$q$  = بدنه بر حسب مترمکعب بر ثانیه برای هر متر عرض مجراء،

$g$  = شتاب ثقل، ( $۹/۸۱ \text{ m/sec}^2$ )، و

$d_c$  = عمق بحرانی بر حسب متر.

1 - Wing Walls

2 - Cut Off

3 - Critical Depth

عرض ناو (b) طوری انتخاب می‌شود که انرژی مخصوص در زهکش بیشتر نباشد. چون طول نسبتاً کم است، می‌توان از افتهای اصطکاک صرف‌نظر نمود و عمق آب در ابتدای ناو ( $d_0$ ) را برابر با عمق بحرانی ( $d_c$ ) فرض کرد. با منظور نمودن افت بار در قسمت ورودی برابر  $\Delta h_v = 0/5$  و استفاده از رابطه برنولی، می‌توان رابطه زیر را نوشت:

$$d_0 + h v_0 = d_c + h v_c + 0/5 \Delta h_v \quad (22-2)$$

با فرض اینکه ارتفاع نظیر سرعت در زهکش صفر و  $h v_c = \frac{d_c}{2}$  باشد در مقطع راست گوشه رابطه زیر برقرار است:

$$d_0 = 1/75 d_c \quad (23-2)$$

اگر عمق مورد نیاز در زهکش ( $d_0$ ) بدون جمع شدن آب یا بدون خاکریزی اضافه در بازوی کanal قابل دسترس نباشد، باید عرض ناو (b) افزایش داده شود. بلندی دیوارهای ناو باید حداقل دارای  $3/0$  متر ارتفاع آزاد بالاتر از سطح آب در زهکش باشد.

### ۴-۳-۳-۴ تندآب

تندآب، با شبیه برابر شیب جانبی کanal به حوضچه خروجی متصل می‌گردد، به‌طوری‌که بالای دیوارهای تندآب بر بازوی کanal منطبق باشد. ارتفاع دیوار تندآب (برحسب متر) از رابطه زیر به‌دست می‌آید:

$$h_b = d_c + 0/30 \quad (\text{حداقل}) \quad (24-2)$$

### ۴-۳-۴-۵ حوضچه خروجی

بعد حوضچه برای حالت وقوع جریان کامل در سازه و خالی بودن کanal تعیین می‌شود. برای ورودی‌های معمول و متعارف حوضچه، ارقام مندرج در جدول (۳) مورد استفاده قرار می‌گیرد. بعد حوضچه، در سایر شرایط بر اساس ضوابط مربوط به محاسبه بعد حوضچه‌های آرامش تعیین خواهد شد.

اگر طول حوضچه ( $L$ ) بیشتر از عرض کف کanal باشد، باید سازه ورودی زهکش تا حد نیاز، در داخل بدنه کanal عقب کشیده شود.

### ۴-۳-۴-۶ نشت آب

بررسی مسئله نشت آب و حفاظت در مقابل پدیده رگاب از قسمت ورودی به‌طرف کanal خالی، برمبنای رابطه لین<sup>۱</sup> صورت خواهد گرفت.

### **۴-۳-۴ ع حفاظت**

حفاظت بالادست قسمت ورودی، با استفاده از ۱۵ سانتی‌متر شن درشت در طول ۲/۵ برابر عمق آب در مجرای ورودی و با ارتفاع ۰/۳ متر بالاتر از سطح آب صورت می‌گیرد.

حفاظت قسمت خروجی در کanal، با استفاده از شن درشت به ضخامت ۳۰ سانتی‌متر در طول ۱/۵ متر در بالادست و پایین‌دست سازه به ارتفاع ۰/۳۰ متر بالاتر از سطح آب معمولی در نظر گرفته می‌شود.

### **۴-۴-۴ ورودی زهکش از نوع پوشش قلوه سنگی**

در حالتی که جریان ورودی به کanal خیلی کم باشد، می‌توان برای پوشش کف و شیب شیروانی و همچنین کف ورودی به کanal خاکی همان طور که در شکل (۲۳) نشان داده شده است از قلوه‌سنگ یا شن درشت استفاده نمود. پوشش سنگی باید روی بستری مناسب انجام گیرد، در غیر این صورت در اثر فرسایش یا نشت زیاد آب، ممکن است به بدنه کanal آسیب وارد شود.

با توجه به شکل (۲۳)، این ساختمان دارای تبدیل خاکی عریض با پوشش شنی می‌باشد.

### **۴-۴-۱ تبدیل ورودی**

این قسمت از سازه، جریان را به طرف گلویی با عرض ۰/۳ متر به ازای هر ۳۰ لیتر بر ثانیه از بدنه طراحی، هدایت می‌نماید. طول ساختمان تبدیل، باید حداقل ۲ برابر عرض گلویی بوده و کمتر از عرض معمولی بازوی خاکی کanal نباشد. کف ساختمان تبدیل، باید حداقل ۰/۱ و حداکثر ۰/۱ به طرف کanal شیب داده شود. با فرض وقوع عمق بحرانی در ابتدای شیب جانبی کanal، سکوها باید ارتفاع آزاد برابر ۰/۳ متر را در بالای سطح آب در قسمت ورودی تأمین نمایند. زاویه جمع‌شدگی ورودی نباید بیش از ۳۰ درجه در نظر گرفته شود.

### **۴-۴-۲ پوشش ثنی**

پوشش مورد نیاز، شامل شن درشت به ضخامت ۳۰ سانتی‌متر است. حفاظت قسمت ورودی در تمامی طول و عرض تبدیل، و تا ارتفاع ۰/۳ متر بالاتر از سطح آب معمولی در قسمت ورودی ادامه می‌یابد.

حفاظت بدنه کanal، باید از لبه دیواره تا کف کanal و همچنین در جهت محور کanal به طول حداقل ۲ برابر عرض گلویی صورت گیرد.

### جدول ۳- ابعاد ورودی زهکش (نوع بتنی)

ارتفاع شیب شکن (افت سطح آب) (متر)	بده (لیتر بر ثانیه) (متر) b	۱۵۰	۲۰۰	۴۵۰	۶۰۰
		.۶۰	.۹۰	۱۰۰	۱۲۰
.۶۰	K	.۴۵	.۵۵	.۶۰	.۷۰
	L	۱/۳۰	۱/۶۰	۱/۸۰	۲/۰۰
۱/۲۰	K	.۵۰	.۶۰	.۷۰	.۷۵
	L	۱/۵۰	۱/۸۰	۲/۰۰	۲/۳۰
۱/۸۰	K	.۵۵	.۷۰	.۷۵	.۸۵
	L	۱/۷۰	۲/۰۰	۲/۳۰	۲/۵۰
۲/۴۰	K	.۶۰	.۷۵	.۸۵	.۹۰
	L	۱/۸۰	۲/۳۰	۲/۵۰	۲/۷۰
۳/۰۰	K	.۷۰	.۸۵	.۹۰	۱/۰۰
	L	۲/۰۰	۲/۵۰	۲/۷۰	۲/۹۰

K: ارتفاع دیواره حوضچه آرامش بر حسب متر

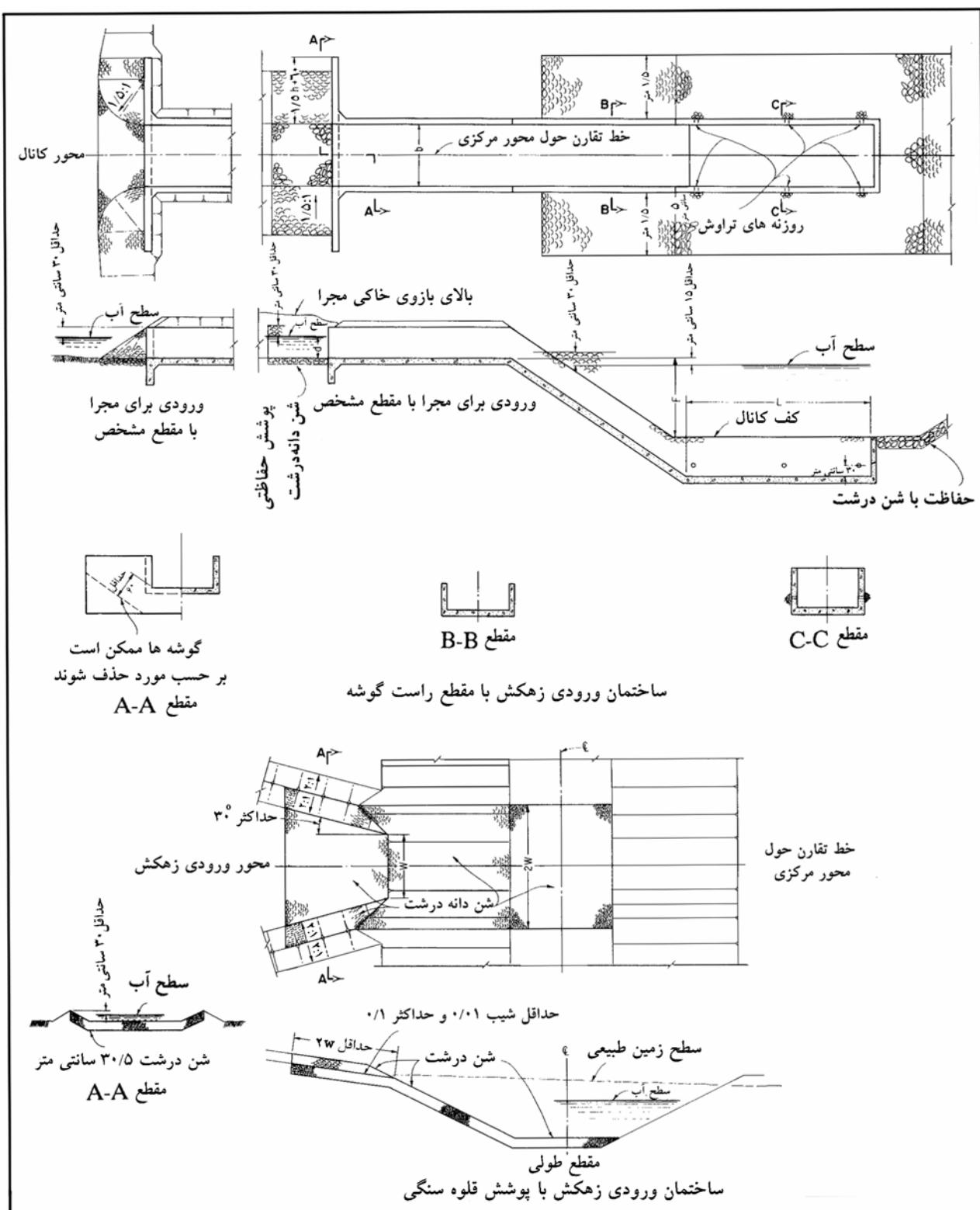
L: طول حوضچه آرامش بر حسب متر



شکل ۲۱- ساختمان ورودی زهکش مایل با مقطع راست گوشه در کanal خاکی

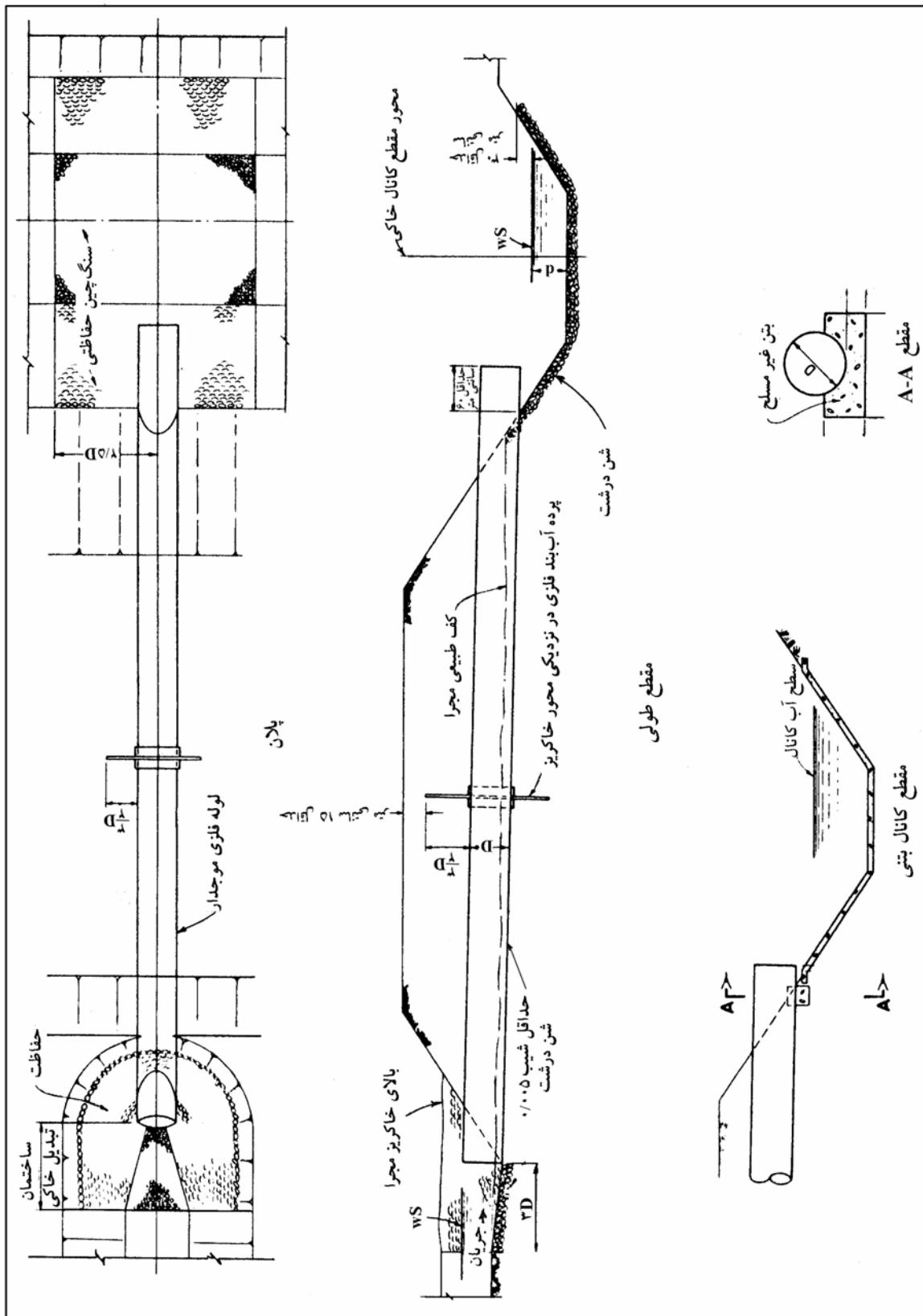


شکل ۲۲- ساختمان ورودی زهکش از نوع بتنی با مقطع راست گوشه در کanal با پوشش بتنی



شکل ۲۳- ساختمان ورودی زهکش با پوشش قلوه سنگی

شکل ۴-۳- تیپ ساختمان ورودی زهکش با مجرای لوله‌ای



## -۵ ساختمان‌های تبدیل

### ۱-۵ کلیات

در محل تغییر مقطع کanal‌ها، برای تغییر تدریجی مقطع جریان آب، از ساختمان‌های تبدیل استفاده می‌شود.  
تبدیل‌ها در قسمت‌های ورودی و خروجی سازه‌های هیدرولیکی مورد استفاده قرار می‌گیرند، که از مهم‌ترین هدف آنها، آرام‌کردن جریان آب و کاهش فرسایش در کanal‌های خاکی می‌باشد. تبدیل‌ها، اغلب در قسمت ورودی، سبب افزایش و در قسمت خروجی سبب کاهش تدریجی سرعت جریان می‌شوند. این سازه‌ها، ممکن است به صورت بتی، سنگی یا خاکی (در مورد زهکش‌ها و کanal‌ها) طراحی شوند.

### ۲-۵ تبدیل بتی

تبدیل‌های بتی متداول در مسیر کanal‌ها، بسته به شرایط هیدرولیکی، توپوگرافی محل، ارتفاع کanal و زهکش، در پنج نوع به شرح زیر طراحی و اجرا می‌گردند:

- تبدیل نوع اول مناسب‌ترین نوع برای کanal‌ها با قسمت ورودی دارای شکل مشخص بوده که می‌توان با شکل دادن کناره‌های کanal، آن را با تبدیل منطبق نمود (شکل ۲۵).
- تبدیل نوع دوم، برای استفاده در مجاري عريض که شکل مقطع نامشخص دارند مناسب است (شکل ۲۶).
- تبدیل نوع سوم مانند تبدیل نوع دوم، برای کanal‌هایی با مقطع نامشخص مناسب بوده و می‌تواند سطح آب پایین‌تری برای قسمت ورودی حوضچه ورودی ایجاد نماید (شکل ۲۷).
- تبدیل نوع چهارم مانند نوع سوم بوده، فقط کف آن شبیدار و دیواره آب‌بند سراب حذف شده است. در این تبدیل، شبیدار بودن کف، سبب پایین آوردن کف لوله یا مجرای سازه شده و از نظر فنی و اقتصادی مناسب‌تر است (شکل ۲۸).
- تبدیل نوع پنجم به صورت ساده بوده و عبارت است از ادامه پوشش کanal بتی که از یک انتهای به مقطع معمولی کanal و از انتهای دیگر به لوله یا مجرای در دیواره سراب متصل می‌گردد. این نوع تبدیل، برای تغییر تدریجی مقطع کanal مورد استفاده قرار می‌گیرد (شکل ۲۹).

به طور معمول، در سازه‌های هیدرولیکی که افت بار در آنها عامل تعیین کننده‌ای نیست، از این نوع تبدیل‌ها استفاده می‌شود (این میزان، از نظر استحکام دیواره سراب دارای اهمیت است).

علاوه بر انواع متداول گفته شده، می‌توان به تبدیل‌های با بدنه اریب به شکل خطوط جریان<sup>۱</sup>، و تبدیل مستقیم با بدنه اریب<sup>۲</sup> نیز اشاره کرد که به طور کلی، در سازه‌های هیدرولیکی خاص که مسئله کاهش افت بار هیدرولیکی دارای اهمیت بالایی است به کار برده می‌شوند.

1 - Steam Lined Warp  
2 - Straight Warp

### ۳-۵ تبدیل خاکی

این تبدیل‌ها، برای تغییر تدریجی عرض کف، تراز کف و شیب جانبی مقطع در کانال‌های خاکی یا زهکش‌های روباز به کار برد می‌شوند. در شرایطی که سرعت جریان در مجاری، کمتر از ۱ متر بر ثانیه بوده و خطر فرسایش وجود نداشته باشد، می‌توان از تبدیل خاکی با پوشش سنگچین حفاظتی استفاده نمود.

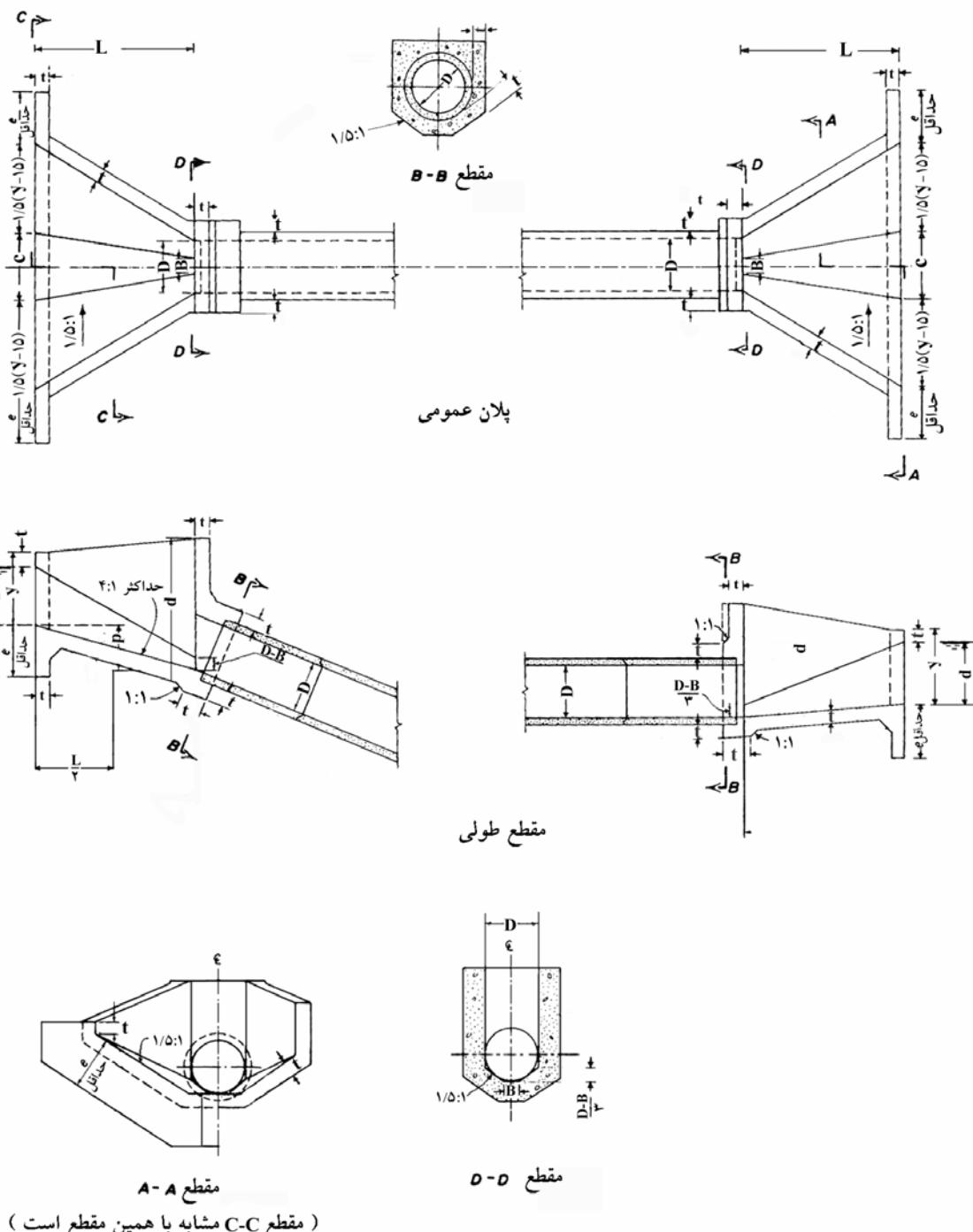
### ۴-۵ طول تبدیل

در انتخاب طول تبدیل، به منظور رسیدن به شرایط هیدرولیکی مناسب، زاویه بین سطح آب و محور تبدیل<sup>۱</sup> در ورودی نباید از  $27/5$  درجه و در قسمت خروجی از  $22/5$  درجه تجاوز کند. در مورد سازه‌های کوچک هیدرولیکی، می‌توان زاویه خروجی و ورودی را  $25$  درجه درنظر گرفت. در این حالت، ضریب افت بار ورودی و خروجی به ترتیب  $0/5$  و  $1$  در نظر گرفته می‌شود. طول تبدیل، نباید از  $3$  برابر قطر لوله یا مجرایی که تبدیل به آن متصل می‌گردد کمتر باشد (در هر حالت از حداقل  $1/5$  متر نباید کمتر باشد). در تبدیل‌های خاکی، حداقل طول تبدیل  $3$  متر در نظر گرفته می‌شود که با پوشش سنگی حفاظت خواهد شد. شیب کف تبدیل‌ها در ورودی، با توجه به نوع سازه و بدء جریان، حداقل  $4:1$  (۴ در افق و ۱ در قائم) و در خروجی اغلب  $1:1$  انتخاب می‌شود.

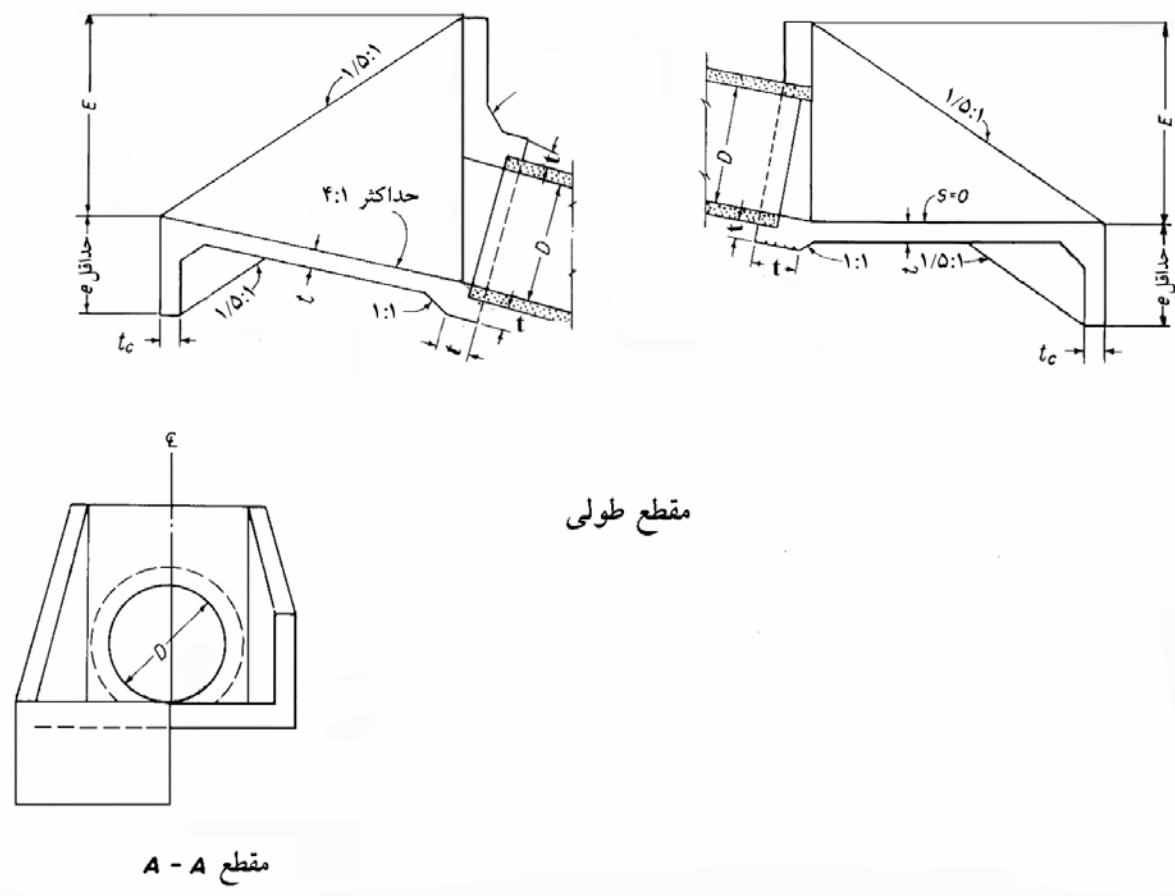
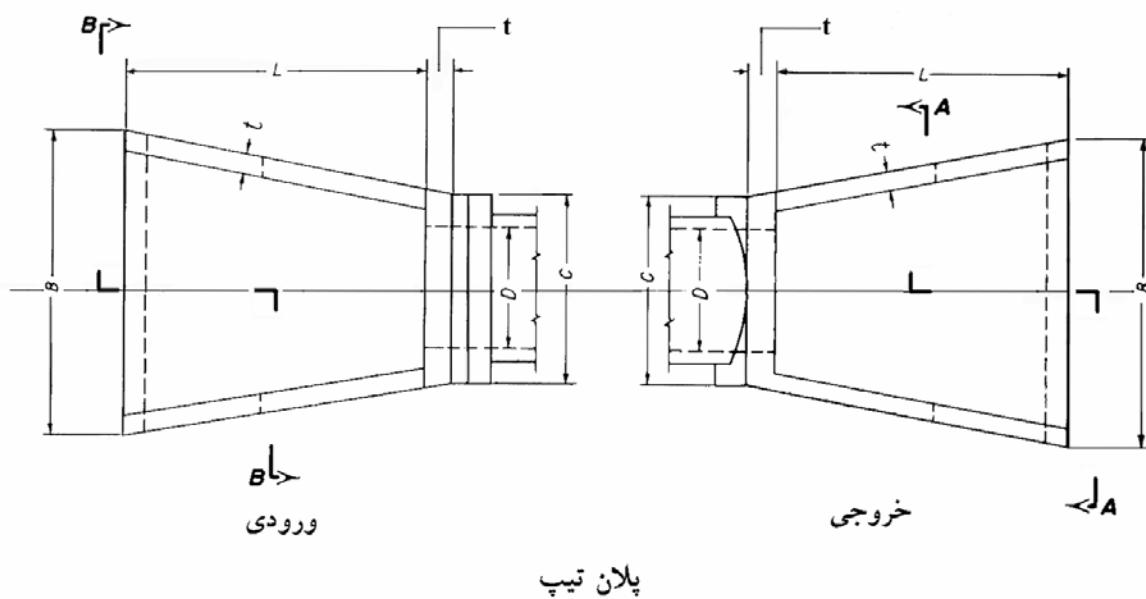
ضریب‌های افت (مقدار  $k$  در رابطه  $h_L = K \Delta h$ ) برای انواع تبدیل‌ها به این شرح است:

خروجی	ورودی	نوع تبدیل
$0/2$	$0/1$	تبدیل با بدنه اریب به شکل خطوط جریان متصل به مقطع چهارگوش
$0/3$	$0/2$	تبدیل مستقیم با بدنه اریب متصل به مقطع چهارگوش
$0/4$	$0/3$	تبدیل مستقیم با بدنه اریب با کف گوشه‌دار متصل به لوله
$0/5$	$0/3$	تبدیل دو سطحی شکسته، متصل به مقطع چهارگوش
$0/7$	$0/4$	تبدیل دو سطحی شکسته متصل به مقطع لوله
$1$	$0/5$	تبدیل ساده با تغییر تدریجی مقطع کanal

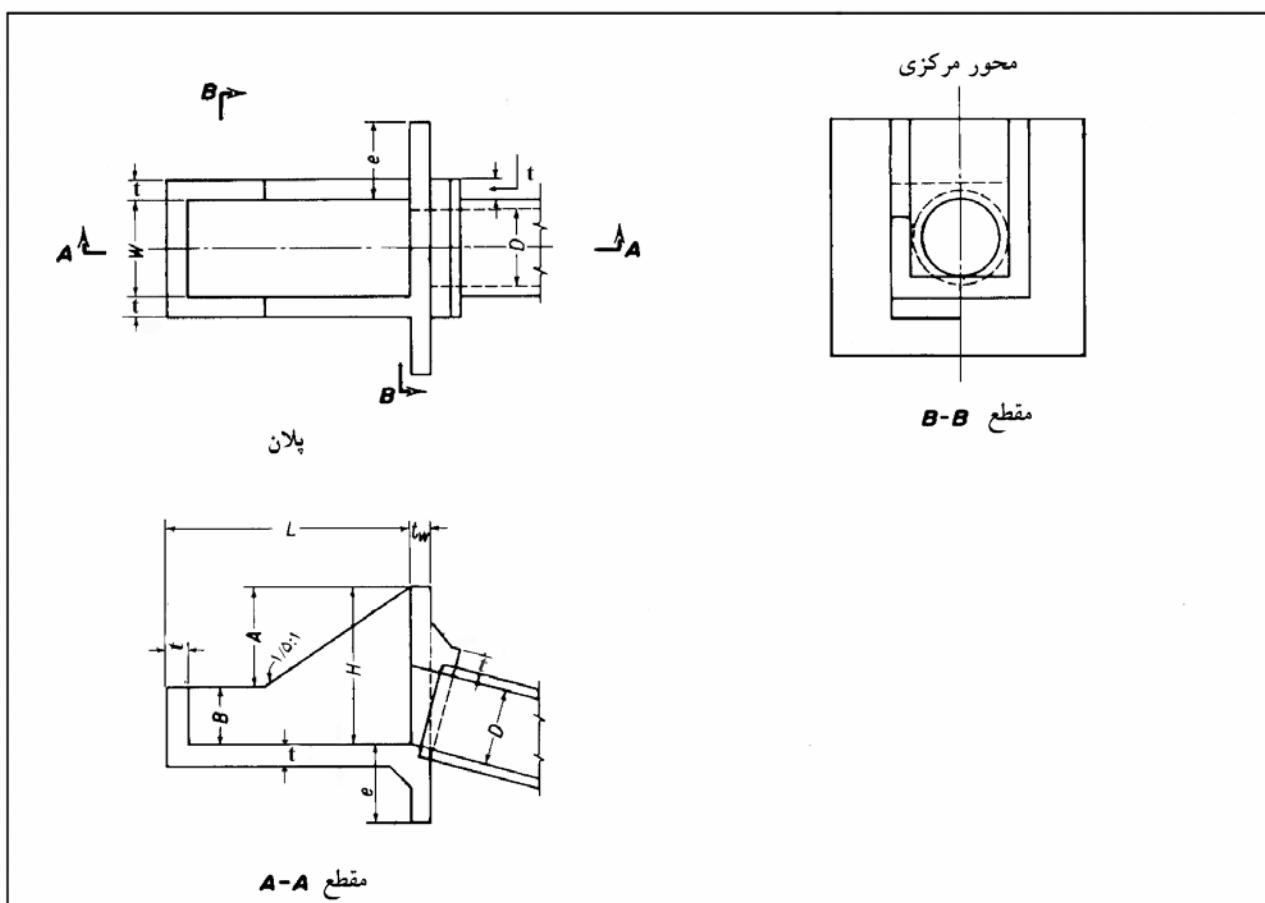
متصل به لوله و سایر انواع تبدیل‌ها که برای سازه‌های هیدرولیکی کوچک با مجرای لوله‌ای استفاده می‌شوند.



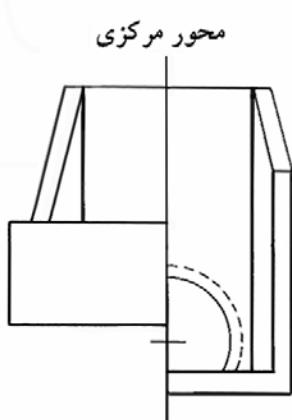
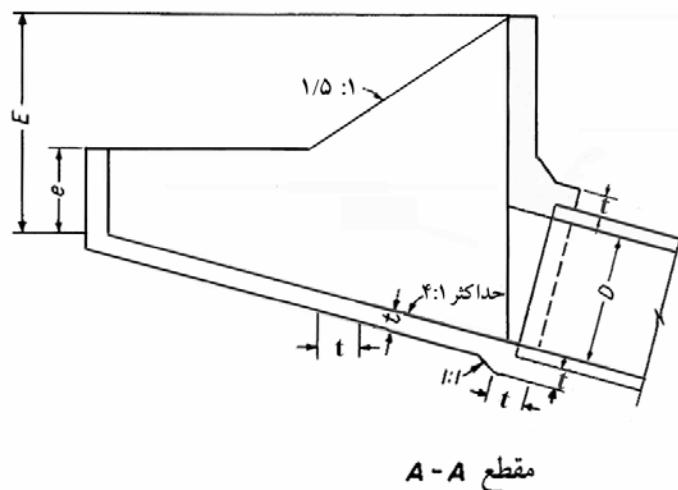
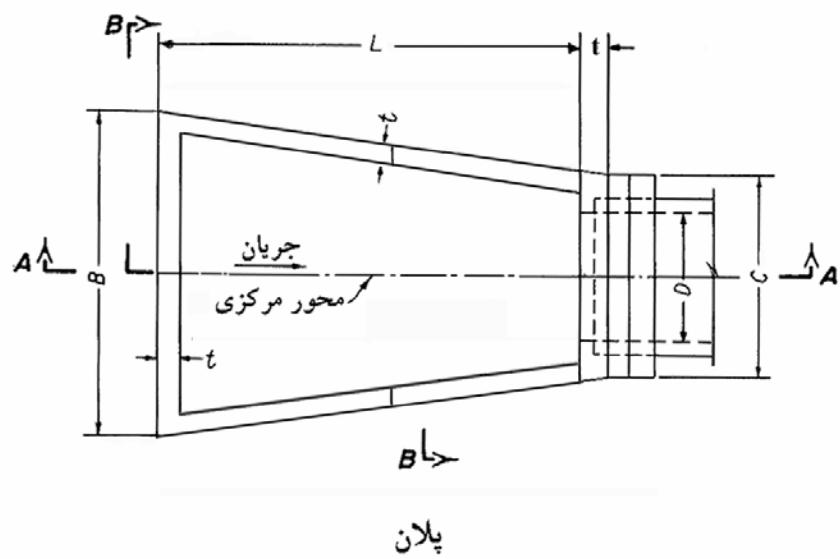
شكل ٢٥ - تبديل نوع ١



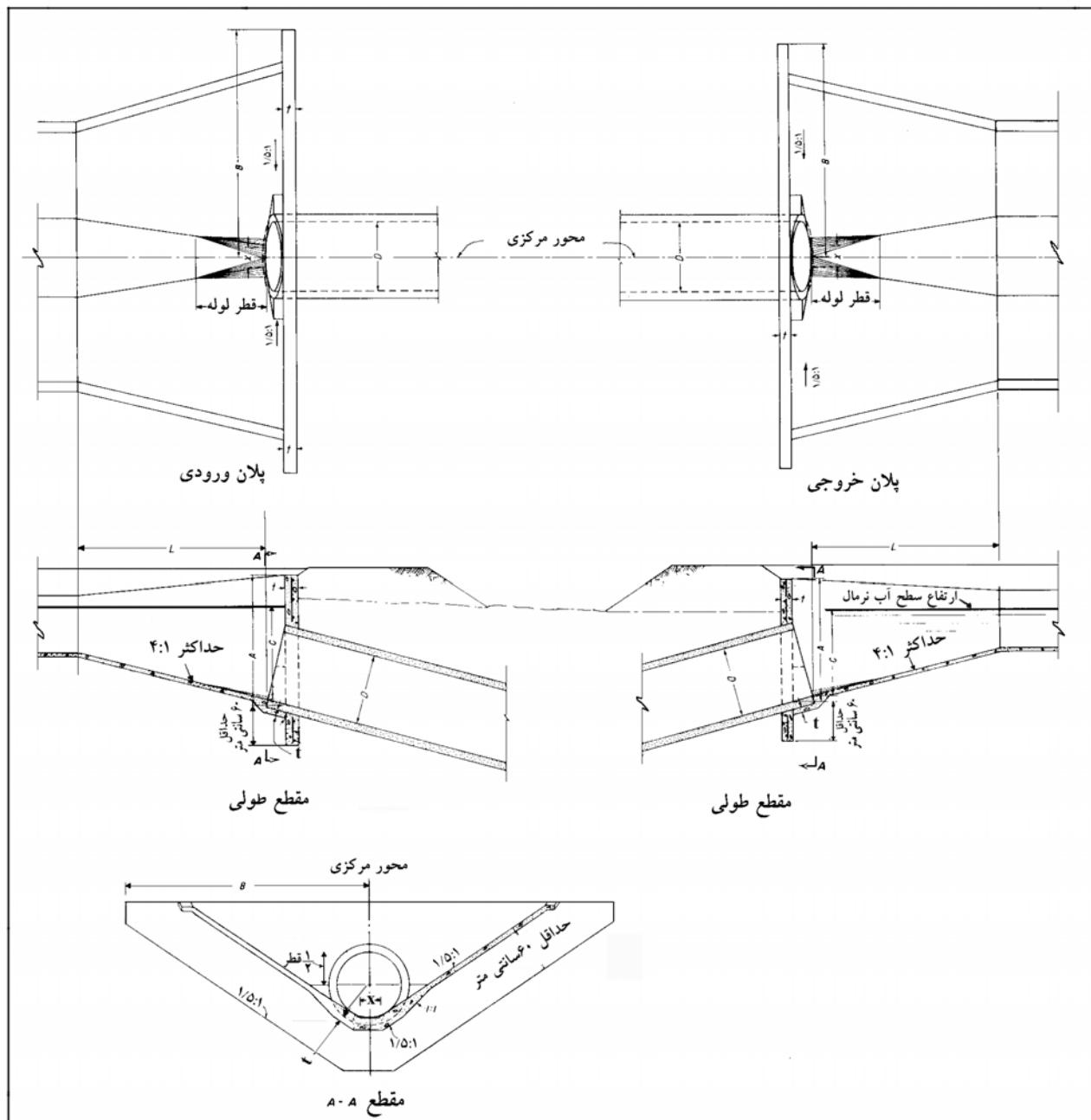
شكل ٢٦ - تبديل نوع



شكل ٢٧ - تبديل نوع



شکل ۲۸ - تبدیل نوع ۴



شكل ٢٩ - تبدیل نوع ۵

## ۶- تجهیزات ایمنی در تأسیسات آبیاری

تجهیزات ایمنی که در تأسیسات آبیاری به کار می‌رود، به دو دسته زیر تقسیم می‌شوند:

الف - تجهیزاتی که برای جلوگیری از سقوط انسان یا دام به داخل کanal مورد استفاده قرار می‌گیرند، مانند: تورسیمی، نرده، علائم هشداردهنده، مانع ایمنی لوله.

ب - تجهیزاتی که در داخل کanal و برای حفظ ایمنی بھربداری به کار گرفته می‌شود، مانند: نردهبان ایمنی، توری شبکه‌ای، کابل ایمنی.

برحسب مورد، می‌توان از ترکیب تجهیزات گفته شده، برای ایمنی در بالادست ساختمان‌های آبی استفاده نمود.

أنواع تجهیزات ایمنی عبارتند از:

### ۱-۶ تور سیمی<sup>۱</sup>

تور سیمی از متداول‌ترین تجهیزات ایمنی برای جلوگیری از سقوط انسان یا دام به داخل کanal می‌باشد. تور سیمی، با کابل‌ها یا شبکه‌های توری در اطراف سیفون‌های مختلف مورد استفاده قرار می‌گیرند (قطر دهانه بزرگ‌تر یا مساوی ۷۵ سانتی‌متر) همچنین در اطراف تبدیل‌ها، تنداپ‌ها، آبشارهای مایل، حوضچه‌های رسوبی و فلومها ایستگاه‌های پمپاژ در موارد خاص (نzdیکی رosta، گذرگاه، ریل و ...) از تور سیمی استفاده می‌شود. شکل (۳۰) استفاده از تورسیمی در اطراف تأسیسات آبی را نشان می‌دهد.

### ۲-۶ نرده جان‌پناه<sup>۲</sup>

دو نوع نرده ایمنی در شبکه‌های آبیاری مورد استفاده قرار می‌گیرد، نوع اول : نرده‌های محافظ وسایل نقلیه، جاده‌های ارتباطی و سرویس، و نوع دوم: نرده‌های حفاظتی که برای جلوگیری از سقوط افراد در کنار سازه‌ها کار گذاشته می‌شوند. نرده‌های حفاظتی نوع دوم، از لوله‌های به قطر ۲۵ تا ۵۰ میلی‌متر و با ارتفاع ۱/۲۰ متر به کار گرفته می‌شوند. این نرده‌ها، اغلب در پایه‌های بتی جاسازی و محکم می‌شوند و برحسب مورد می‌توان برای ایمنی بیشتر، زنجیر با تور سیمی را با این نرده‌ها به صورت توام استفاده نمود. نرده‌های حفاظتی در ورودی و خروجی تبدیل‌ها، درسیفون‌ها (با قطر بزرگ‌تر یا مساوی ۷۵ سانتی‌متر)، روی دیواره‌های شیبدار در اطراف آدمروها، پله‌های بھربداری، ساختمان کنترل کننده سطح آب و سیفون‌ها، در صورتی که ارتفاع آنها از کف ساختمان آبی بیشتر از ۱/۲۰ متر باشد استفاده می‌گردد. کنار آشغالگیر یا محل‌هایی که به باز و بستن جریان در ساختمان هیدرولیکی نیاز باشد، می‌توان از نرده‌های متحرک استفاده نمود.

1 - Fencing

2 - Guard Rails

## ۳-۶ علائم هشداردهنده<sup>۱</sup>

برای هشدار دادن به اهالی ساکن اطراف تأسیسات آبیاری و زهکشی و متصدیان بهره‌برداری از آنها، علائم هشداردهنده‌ای در نزدیکی ساختمان‌های آبی در نظر گرفته می‌شود که نوع و تعداد آنها با توجه به فرهنگ و شرایط اجتماعی هر منطقه تعیین می‌شود. علائم هشداردهنده‌ای از قبیل کابل ایمنی و تورهای سیمی در اطراف ورودی یک سازه سیفون، در شکل (۳۱) نشان داده می‌شود.

## ۴-۴ مانع ایمنی لوله‌ای<sup>۲</sup>

این موانع، در اطراف ساختمان‌های تقاطعی با کanal، مورد استفاده قرار می‌گیرند تا از سقوط افراد به داخل کanal جلوگیری شود. شکل (۳۲) مانع لوله‌ای را در اطراف یک آبشار مایل و حوضچه آرامش آن نشان می‌دهد.

## ۵-۵ شبکه‌های ایمنی<sup>۳</sup>

شبکه‌های ایمنی، تجهیزات معلقی هستند که در عرض کanal بلاfacله بالادست ساختمان سیفون توأم با کنترل کننده سطح آب و ساختمان‌های مشابه به کار می‌روند. انواع مختلفی از شبکه‌های ایمنی، به وسیله طناب پلاستیکی یا آهن گالوانیزه و قاب چوبی تهیه و مورد استفاده قرار می‌گیرند. این وسائل، در موقعی که عمق آب در کanal بیشتر از ۹۰ سانتی‌متر باشد به کار گرفته می‌شود. شکل (۳۳) شبکه‌های ایمنی را همراه با تور سیمی و حفاظ لوله‌ای در اطراف ورودی سازه کنترل کننده نشان می‌دهد.

## ۶-۶ کابل ایمنی<sup>۴</sup>

کابل‌های ایمنی، برای جلوگیری از خطر آب برداشت افراد در کanal‌ها، بلاfacله در بالادست سیفون‌ها کار گذاشته می‌شود و اغلب در کanal‌های بزرگ بکار رفته و ارزان‌تر از سایر تجهیزات ایمنی می‌باشد. این کابل‌ها، با قطر مناسب و ظرفیت کششی و مقاومت کافی انتخاب و مورد استفاده قرار می‌گیرد. شکل (۳۴) کابل‌های ایمنی را در اطراف ورودی سیفون و بالادست آن نشان می‌دهد.

## ۷-۷ نردنban ایمنی<sup>۵</sup>

نردنban ایمنی، از معمول‌ترین تجهیزات حفاظتی نصب شده در شیب بدنه کanal‌ها است که کارآیی آنها به مهارت فرد استفاده کننده از آن بستگی دارد. به دلیل افزایش سرعت جریان قبل از ساختمان‌های آبی باید کابل ایمنی یا شبکه‌های ایمنی به طور توأم با نردنban در بالادست ساختمان‌ها تعییه گردد تا به افراد امکان استفاده از آنها و خارج شدن از آب را بدهد. در کanal‌های با پوشش سخت، که عمق آنها بیشتر از ۷۵ سانتی‌متر باشد، نصب نردنban ایمنی در بالادست سیفون‌ها، ساختمان کنترل سطح

1 - Warning Signs

2 - Pipe Safety Barrier

3 - Safety Nets

4 - Safety Cable

5 - Safety Ladders

آب، آبشارها، لوله و تندآب‌ها لازم می‌باشد. این نرdban‌ها در طول فلومها و کanal‌های با عمق بیش از ۷۵ سانتی‌متر با فاصله ۲۵۰ متر در دو طرف به صورت نصب یک در میان<sup>۱</sup> می‌گردند. شکل (۳۵)، نرdban ایمنی را همراه با کابل شناور در ورودی و بالادست سیفون نشان می‌دهد. همچنین شکل (۳۶)، چگونگی نصب آنها را در دیواره کanal مشخص می‌نماید.

## ۸-۶ آشخورها

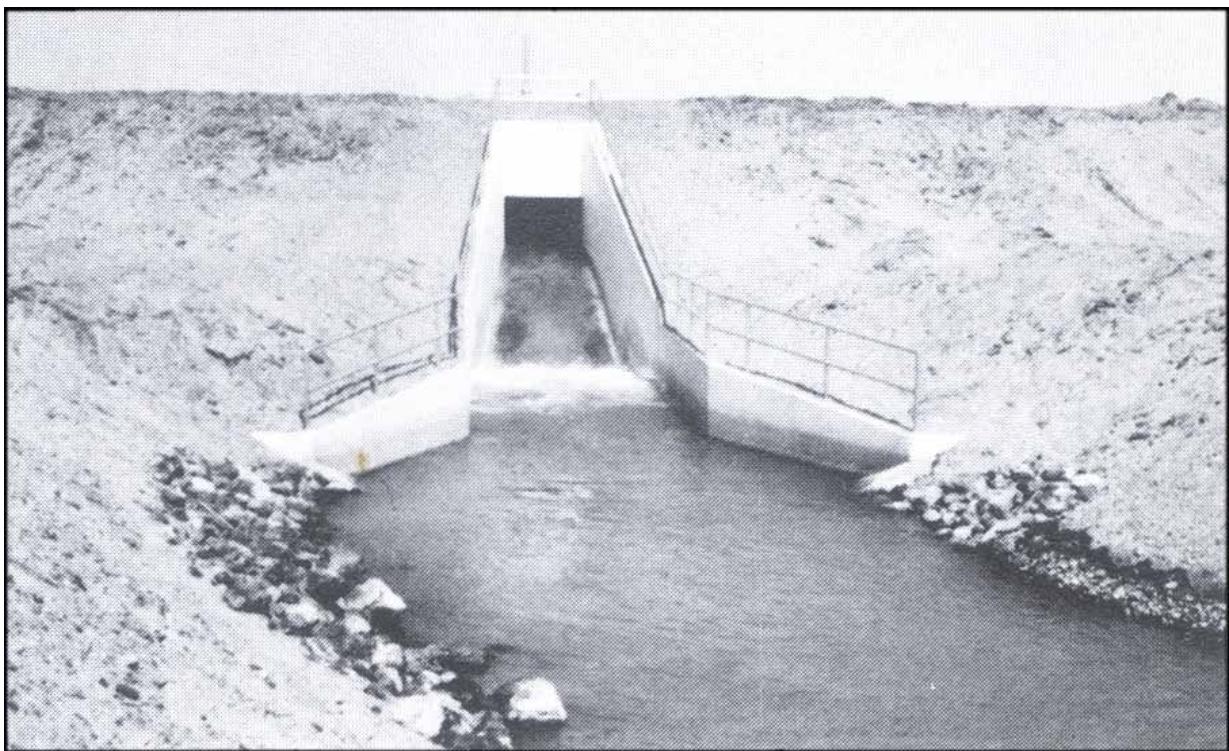
برای جلوگیری از ورود دامها به داخل کanal و ضرر و زیان ناشی از آن در محل‌های مورد نیاز، آشخورهایی در کنار کanal ایجاد می‌شود. همچنین در نزدیکی دهات و در محل‌های مورد نیاز، پله‌هایی در دیواره شیبدار کanal تعییه می‌شود که اهالی به راحتی برداشت آب از کanal از آنها استفاده نمایند.



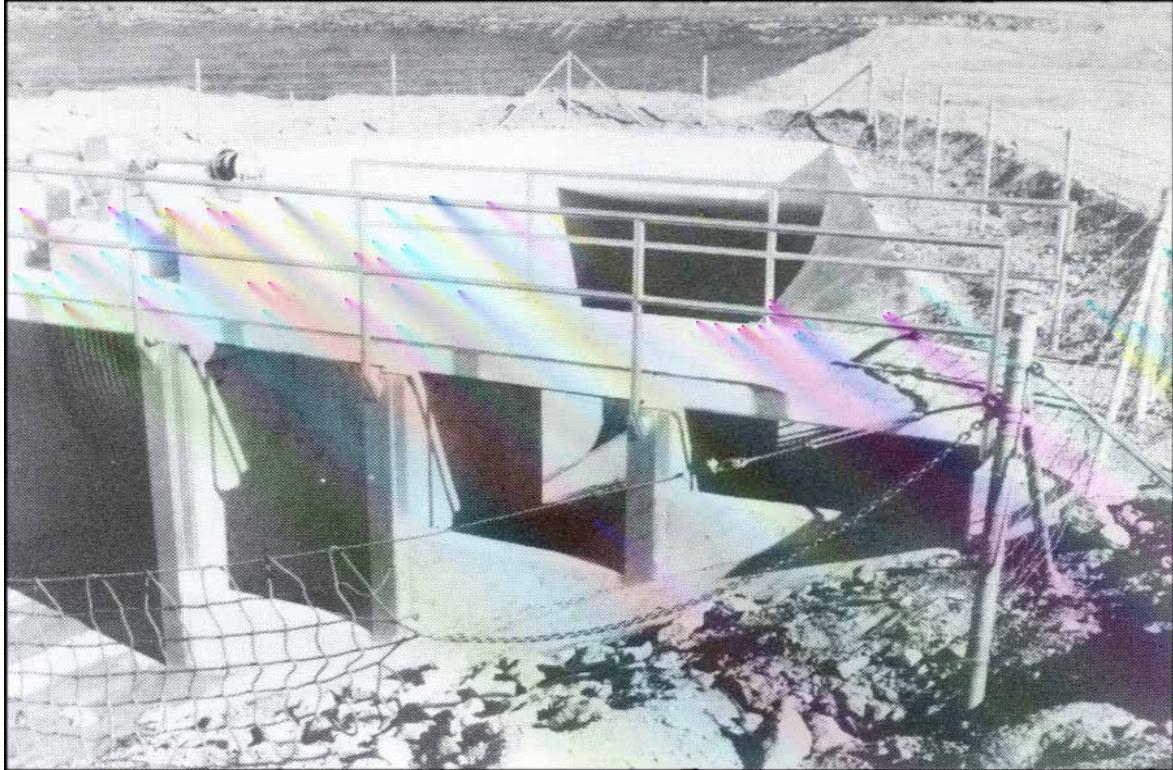
شکل ۳۰- استفاده از تور سیمی در اطراف سازه تندآب



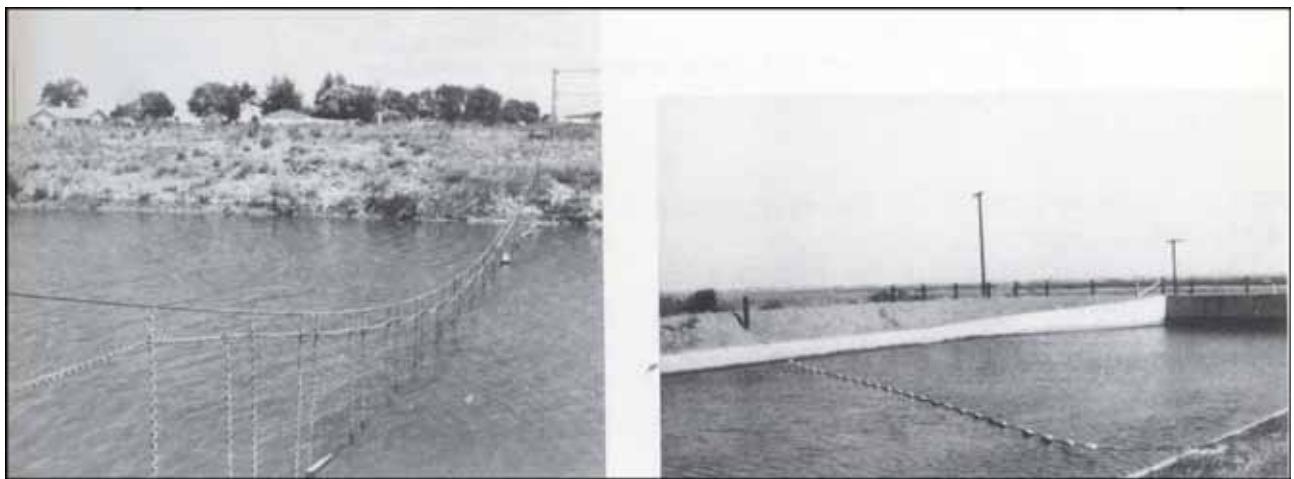
شکل ۳۱- تجهیزات ایمنی و علائم هشداردهنده در اطراف یک سازه سیفون (تور سیمی و کابل ایمنی)



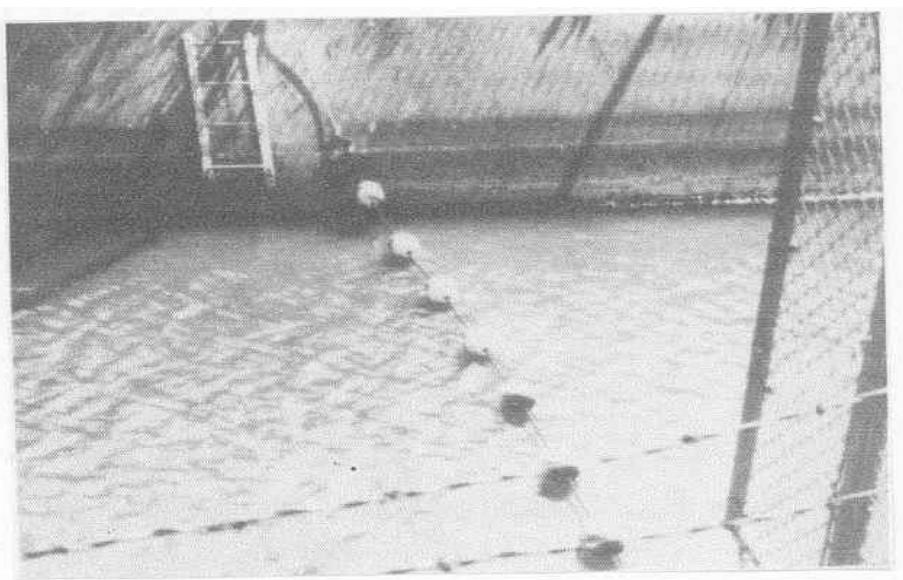
شکل ۳۲- مانع ایمنی لوله‌ای



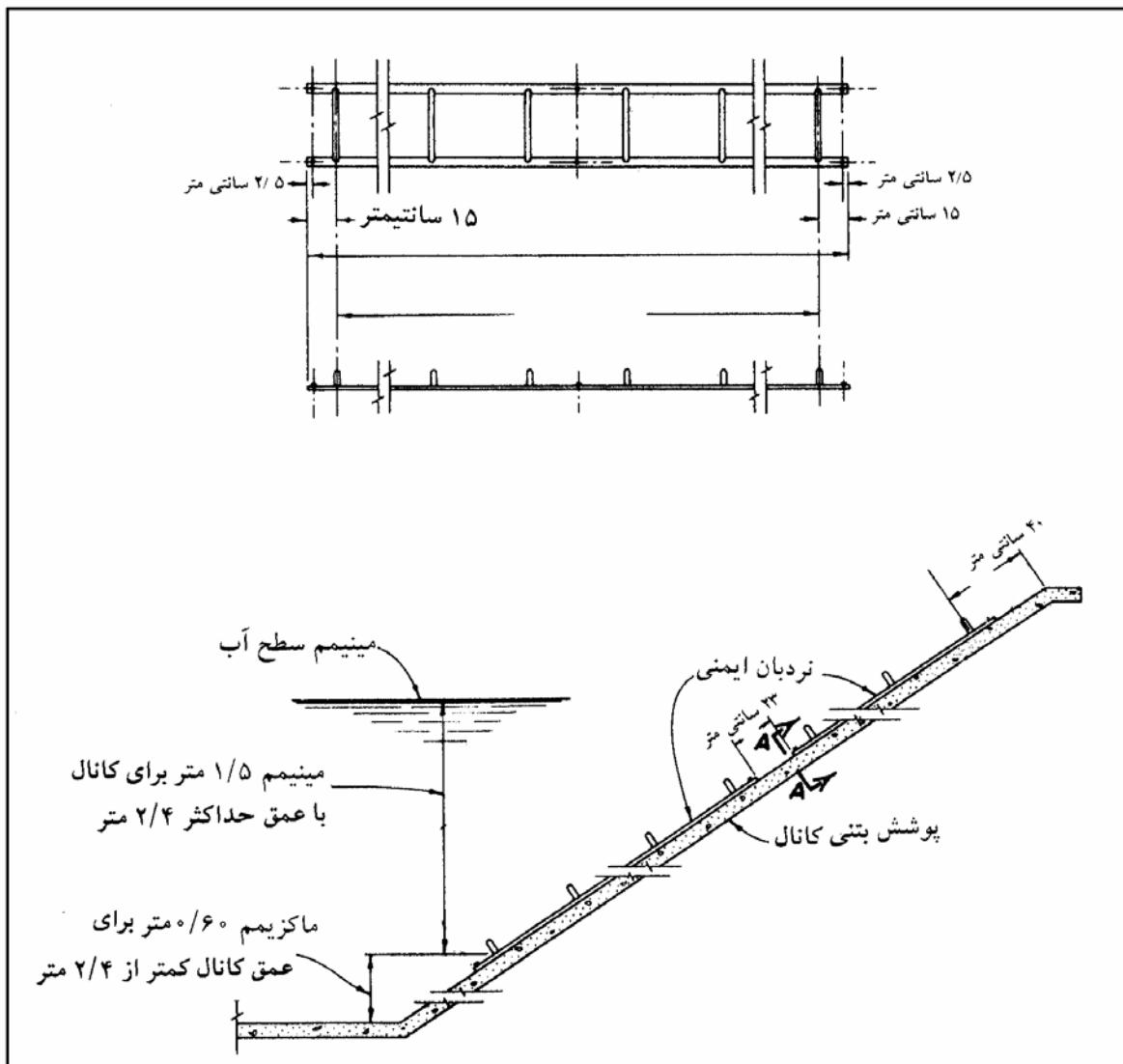
شکل ۳۳- شبکه‌های ایمنی همراه با تور سیمی و حفاظ لوله‌ای



شکل ۳۴- استفاده از کابل‌های ایمنی در بالادست و ورودی سیفون



شکل ۳۵- نردبان ایمنی همراه با کابل شناور



شکل ۳۶- نردهان ایمنی در روی شیب شیروانی کanal

## ۷- حفاظت بدنه در مقابل فرسایش

-۷

### ۱-۷ مقدمه

برای حفاظت بدنه کanal‌های خاکی و مجاری زهکش‌ها، بخصوص در بالادست و پایین دست ساختمان‌های هیدرولیکی در برابر فرسایش آبی، اغلب از پوشش‌های حفاظتی با سنگ‌چین یا تورسنگ برحسب مورد، به شرح زیر استفاده می‌گردد.

### ۲-۷ پوشش حفاظتی با سنگ‌چین

حفاظت بدنه کanal‌های خاکی یا مجاری زهکشی با سنگ‌چین، در مجاورت ساختمان‌های هیدرولیکی و همچنین در قسمت‌هایی که احتمال فرسایش بدنه وجود دارد صورت می‌گیرد. در تعیین نوع و میزان عملیات حفاظتی، شرایط و امکانات محل باید مورد توجه قرار گیرد. این شرایط، شامل هزینه تهیه مصالح و اجرای عملیات، احتمال خطر تخریب ساختمان و خطر جانی، فرسایش‌پذیری خاک و بالاخره سرعت جریان آب است. مشخصات گفته شده زیر برای پوشش‌های سنگی، فقط جنبه راهنمای داشته و حداقل ضخامت و اندازه را ارائه می‌دهد. بنابراین ضروری است که برای آنها تطابق لازم، با توجه به شرایط محلی صورت گیرد.

- پوشش سنگی نوع یک - سنگریزی با ضخامت ۱۵ سانتی‌متر
  - پوشش سنگی نوع دو - سنگریزی با ضخامت ۳۰ سانتی‌متر
  - پوشش سنگی نوع سه - سنگ‌چین با ضخامت ۳۰ سانتی‌متر روی ۱۵ سانتی‌متر بستر شنی
  - پوشش سنگی نوع چهار - سنگ‌چین با ضخامت ۴۵ سانتی‌متر روی ۱۵ سانتی‌متر بستر شنی
- در مواردی که سرعت جریان آب بیش از ۱/۵ متر بر ثانیه باشد، به غیر از ساختمان‌های تقاطعی، باید حداقل پوشش سنگی نوع سه بدون توجه به عمق جریان مورد استفاده قرار گیرد. در زیر، چگونگی استفاده از پوشش‌های سنگی در مجاورت انواع ساختمان‌های هیدرولیکی شرح داده شده است:

### ۱-۲-۷ ساختمان‌های سیفون

چگونگی حفاظت بدنه کanal خاکی در مجاورت ساختمان سیفون، به شرح جدول (۴) پیشنهاد می‌شود.

### جدول ۴ - چگونگی حفاظت کanal خاکی در مجاورت ساختمان سیفون

طول پوشش سنگی در قسمت خروجی	طول پوشش سنگی در قسمت ورودی	نوع پوشش سنگی موردنیاز		عمق آب در مجاورت سازه (متر)
		قسمت خروجی	قسمت ورودی	
—	—	—	—	تا ۰/۶ متر
۰/۵ برابر عمق آب (حداقل ۱/۵ متر)	—	نوع یک	—	۰/۰ تا ۰/۶ متر
۰/۵ برابر عمق آب	یک برابر عمق آب (حداقل ۱/۰ متر)	نوع دو	نوع یک	۰/۰ تا ۰/۲ متر

## ۲-۲-۷ ساختمان‌های تقاطعی

برای ساختمان‌های تقاطعی که در قسمت ورودی و خروجی دارای تبدیل بتنی می‌باشند، حداقل پوشش سنگی به شرح جدول (۵) در کanal‌های خاکی پیشنهاد می‌گردد.

**جدول ۵- پوشش سنگی مورد نیاز در کanal خاکی که دارای تبدیل بتنی با ساختمان‌های تقاطعی هستند**

طول پوشش سنگی در قسمت خروجی (متر)	نوع پوشش سنگی مورد نیاز		بده کanal (مترمکعب بر ثانیه)
	نوع دو	نوع یک	
۱/۸	نوع دو	—	۰/۸ تا
۳/۵	نوع دو	—	۰/۸ تا ۲/۵
۴/۸	نوع دو	نوع یک	۰/۲ تا ۰/۷

در شرایطی که سرعت جریان در مجرای سر بسته، بیش از  $4/5$  متر بر ثانیه باشد، پیشنهاد می‌گردد که حداقل نوع سه پوشش سنگی به کار رود. اگر در قسمت خروجی ساختمان، خروجی مانع دار احداث شده است، پیشنهاد می‌شود که حداقل ضخامت پوشش برابر  $\frac{W}{6}$ ، حداقل قطر سنگ‌های مصرفی برابر  $\frac{W}{20}$  و پوشش سنگی تا فاصله حداقل  $1/5$  متر بعد از ساختمان خروجی اجرا گردد.  $w$  عبارت است از عرض داخلی حوضچه ساختمان خروجی مانع دار.

## ۳-۲-۷ سایر ساختمان‌های هیدرولیکی

پوشش‌های سنگی گفته شده در جدول (۶)، به عنوان حداقل پوشش حفاظتی برای ساختمان‌های پارشال فلوم، ساختمان‌های کنترل سطح آب، شبیشکن‌های توأم با کنترل سطح آب، شبیشکن‌های مایل مانند تنداوب‌ها، آبغیرها آبغذر زیر جاده‌ها و شبیشکن‌های لوله‌ای مجهز به کنترل کننده سطح آب پیشنهاد می‌شود. در مورد ساختمان‌های اخیر، چنانچه عمق بحرانی فراتر از قسمت بتنی سازه تشکیل شود، نوع پوشش باید یک ردیف بالاتر مورد استفاده قرار گیرد.

**جدول ۶- پوشش سنگی لازم، برای سایر سازه‌های هیدرولیکی شبکه آبیاری و زهکشی**

قسمت خروجی	نوع پوشش سنگی موردنیاز		عمق آب در مجاورت سازه (متر)
	قسمت ورودی	نوع دو	
نوع دو	—	—	۰/۶ تا
نوع دو	—	—	۰/۰ تا ۰/۱
نوع سه	نوع یک	نوع یک	۰/۱ تا ۰/۲

در مورد ساختمان‌های گفته شده، به‌طور معمول طول پوشش سنگی برای قسمت خروجی  $2/5$  برابر عمق آب (حداقل  $1/5$  متر) در نظر گرفته می‌شود و در شرایطی که احتمال تلاطم آب وجود داشته باشد، تا  $4$  برابر عمق آب نیز در نظر گرفته می‌شود.

مصالح سنگی مورد استفاده در پوشش‌های سنگی باید سخت، مقاوم، بادوام و دارای دانه‌بندی مناسب باشد. حداکثر و حداقل حجم سنگ‌های مورد مصرف در پوشش سنگی نوع چهار، باید به ترتیب  $1/0$  و  $0/003$  متر مکعب باشد. همچنین بیشترین حجم سنگ‌های مصرفی در پوشش سنگی نوع سه،  $0/028$  متر مکعب و حداقل اندازه  $38$  میلی‌متر پیشنهاد می‌شود. در مورد پوشش سنگریزه‌ای، حداکثر حجم دانه‌ها برابر  $0/0035$  متر مکعب و حداقل اندازه  $4/8$  میلی‌متر پیشنهاد شده است. بستر شن و ماسه برای سنگ‌چین حفاظتی، باید دارای دانه‌بندی مناسب با حداکثر قطر دانه‌های برابر  $38$  میلی‌متر باشد.

### ۳-۷ حفاظت با تورسنگ (پوشش گابیونی)

تورسنگ، به مجموعه سنگ‌های چیده شده در داخل قفسه یا توری فلزی بافته شده گفته می‌شود. پوشش تورسنگی می‌تواند برای جلوگیری از فرسایش و ایجاد حفره یا لغزش خاکریزها و دیواره‌های خاکی به کار رود. این نوع سازه حفاظتی، در شرایطی به کار می‌رود که احتمال نشست موضعی پی خاکریز یا دیواره خاکی مطرح باشد.

### ۱-۳-۱ مشخصه‌های کلی تورسنگ (گابیون)

به‌طور معمول، طراحی تورسنگ بر اساس اندازه سنگ‌های موجود در محل صورت می‌گیرد. در ضمن اندازه توری یا قفسه تورسنگ به اندازه سنگ‌های قابل مصرف در محل، و دوام و عمر سازه تورسنگ، به ضخامت مقتول‌های زنگنزن و ابعاد شبکه آن بستگی دارد. خصوصیات شرح داده شده در زیر، کاربرد تورسنگ را روی پی‌های با احتمال نشست موضعی یا خالی شدن زیر پی توصیه می‌نماید.

#### - قابلیت انعطاف

در محل‌هایی که جنس بستر مستحکم نبوده و در معرض جریان آب نیز قرار دارد، استفاده از تورسنگ ضمن فراهم‌نمودن امکان نشست و تغییر شکل احتمالی پی، از ایجاد شکست در سازه نیز جلوگیری به عمل می‌آورد.

#### - استقامت

تورسنگ‌ها، اگر با توری‌های دو یا سه سیمه ساخته شوند، در مقابل نیروهای ناشی از جریان سیلان، جریان‌های گردابی، بخ و فشار خاک مقاومت کافی خواهند داشت.

#### - نفوذ آب

امکان تخلیه تدریجی آب نفوذی در پشت سازه‌های تورسنگ، نیاز به احداث سیستم زهکشی پرهزینه را از بین خواهد برد.

در عملیات دیواره سازی مسیل ها یا زهکش های طبیعی، در صورت استفاده از تورسنگ به دلیل قابل نفوذ بودن آن، فشار هیدروستاتیک روی دیواره در موقع سیلابی و همچنین فشار از پشت دیواره در موقعی که جریان کاهش یافته یا قطع می گردد وجود نداشته و زهکشی پشت دیواره، بدون تعییه سوراخ های تقلیل فشار<sup>۱</sup> انجام می شود.

## - دوام -

در شرایطی که به دلیل نامناسب بودن کیفیت آب، پدیده خورندگی شدید باشد، بر حسب مورد می توان برای بافت توری، از مفتول های گالوانیزه با مقاومت بالا با پوشش پلاستیکی<sup>۲</sup> استفاده نمود.

## ۲-۳-۷ ابعاد تورسنگ ها

برای احداث تورسنگ ها، ابتدا قفسه آن در محل نصب و شکل داده می شود و سپس عملیات سنگ چینی در داخل آن صورت گرفته و سیم های قفسه با گره زدن به یکدیگر متصل می گردند. در حالتی که روی شیب های خاکی حفاظت سبک مدنظر باشد، اجرای یک لایه سنگ چینی ممتد در بین دو توری زیرین و بالای سنگ چینی کافی خواهد بود. پس به طور کلی تورسنگ ها هر کدام به طور جداگانه اجرا می گردند تا در صورت تخرب هریک، سایر قفسه ها سالم بمانند. قفسه های با مساحت ۲ مترمربع (۵ فوت مربع) اندازه های مناسبی هستند ولی بسته به مورد، می توان از اندازه های بزرگ تر نیز استفاده نمود. برای به حداقل رساندن برش قفسه ها، پیشنهاد می شود که در طراحی از قفسه های موجود در بازار استفاده شود. قفسه های تورسنگ ممکن است با اندازه های بلند و در جهت عرضی یا طولی روی شیب های خاکی اجرا گردد.

شکل (۳۷)، چگونگی بستن نوعی از تورسنگ را نشان می دهد. برای تثبیت تورسنگ روی سطح شیبدار، از میخ های فلزی با طول حداقل  $1/5$  متر استفاده می شود که از وسط قفسه به بستر تورسنگ کوبیده می شود. شکل (۳۸) انواع دیگری از تورسنگ ها را همراه با چگونگی اجرای آنها نشان می دهد.

## ۳-۳-۷ خواص طراحی تورسنگ

قسمت بالایی پوشش تورسنگی، باید تا بالاتر از حداقل سطح آب پیش بینی شده در طرح ادامه یابد. ارتفاع آزاد این پوشش، به میزان سرعت جریان و در بعضی شرایط به ارتفاع موجی که در سطح آب ایجاد می شود بستگی دارد. در مواردی که جنس بدنه مجرای آبراهه از ماسه یا سیلت باشد، پوشش های طرفین باید در کف بستر آبراهه حداقل به عمق ۱ متر جهت حفاظت پاشنه ادامه یابد. در قسمت بیرونی (قسمت محدب) قوس های مسیر که خطر فرسایش دیواره و کف شدیدتر می باشد، پوشش حفاظتی تا عمق بیشتری در کف ادامه می یابد. در شرایطی که حفر ترانشه در محل پاشنه برای ادامه پوشش به علت سنگی بودن بستر میسر نباشد، پوشش تورسنگ فقط تا تراز کف مجرای آدامه خواهد یافت. پوشش تورسنگ باید در هر دو طرف بالادست و پایین دست انحنای آبراهه ها در طول مناسبی ادامه یابد. مجاری مستقیم ابتدا و انتهای قسمتی که با تورسنگ پوشش شده است، باید با ایجاد دیواره<sup>۳</sup> حفاظت شود.

1 - Weep Hole

2 - Polyvinyl Chloride

3 - Cut Off

همان طور که پیش از این نیز اشاره شد، ضخامت تورسنگ به ابعاد سنگ‌های در دسترسی که باید به کار رود بستگی دارد، ولی در هر صورت، قطعات تورسنگ باید حداقل به وسیله دو قشر سنگ روی هم ریخته شده پر شود.

ضخامت پوشش تورسنگ برای دیوارهای با شیب ۲:۱ حداقل ۳۰ سانتی‌متر

ضخامت پوشش تورسنگ برای شیب ۱/۵:۱ ۴۵ سانتی‌متر

ضخامت پوشش برای پلکان‌ها و شیب‌های تند ۶۰ سانتی‌متر در نظر گرفته می‌شود.

اگر جنس خاکریز مورد پوشش از مصالح ماسه‌ای و قابل نفوذ باشد، باید زیر تورسنگ یک قشر عایق غیرقابل نفوذ<sup>۱</sup> پیش‌بینی شود. در مواقعي نیز، که بدنه مجرای زهکشی از مصالح نسبتاً غیرقابل نفوذ مانند سیلت یا خاک رس تشکیل شده و امکان پایین افتادن<sup>۲</sup> سطح آب وجود داشته باشد (ممکن است موجب لغزش و ریختن مصالح غیر پایدار اشباع شده ساحل مجرأ شود که در نتیجه پوشش آن را نیز با خود حمل خواهد نمود) علاوه بر پوشش حفاظتی، باید در طراحی، محافظ ساختمان<sup>۳</sup> به عنوان ساختمان نگهدارنده نیز پیش‌بینی شود.

در اغلب موارد، ساختمان‌های تورسنگ (که در مجاورت جریان سیالابی قرار دارند) باید با احداث پیش‌بند<sup>۴</sup> قابل انعطاف حفاظت شوند. این پیش‌بند، باید طوری طراحی شود که بدون شکستگی و فرورفتن به زمین که در نتیجه ایجاد حفره و غیره اتفاق می‌افتد، بتواند نشست را تحمل کند. طول پیش‌بند باید به اندازه‌ای باشد که فروافتادن قسمتی از آن در داخل حفره ایجاد شده اشکالی برای انهدام سازه تورسنگ به وجود نیاورد. طول پیش‌بند با توجه به پیش‌بینی عمق حفره بین ۱/۵ تا ۲ برابر عمق حفره در نظر گرفته می‌شود. عمق پیش‌بند، برای اینکه وزن کافی و در عین حال قابلیت انعطاف‌پذیری داشته باشد، باید حدود ۰/۵ تا ۰/۰ متر در نظر گرفته شود تا در زمان وقوع سیالاب به زمین چسبیده و در صورت تخلیه زیر آن به طرف پایین حرکت نماید.

در مواردی که عمق آب در مجارا زیاد باشد، قطعات تورسنگ در خشکی و نزدیک محل استقرار ساخته شده و با جرثقیل یا قایق به محل موردنظر حمل و در زیر آب جاگذاری می‌شوند.

### ۴-۳-۷ موارد استفاده از تورسنگ برای پوشش حفاظتی

#### ۴-۳-۷-۱ پوشش آبراهه‌ها

کاربرد تورسنگ در پوشش آبراهه‌ها، بدین ترتیب است که جداره و کف آبراهه با یک لایه تورسنگی که به‌طور کامل با مقطع جریان در آبراهه‌ها هماهنگی و تطابق دارد پوشیده می‌شود. ضخامت لایه و ابعاد آن باید در حدی باشد که در مقابل نیروی ناشی از جریان آب مقاومت داشته و از فرسایش مصالح بستر جلوگیری نماید. بنابراین سرعت آب در فصل مشترک لایه سنگی و بستر خاکی، باید از مقداری که توانایی جابجاکردن ذرات متشکله خاک را دارد کمتر باشد.

1 - Membrane

2 - Drawdown

3 - Structure Retaining

4 - Apron

### **۳-۴-۲ پوشش حفاظتی پایه پل‌ها**

کاربرد سازه‌های تورسنجی در محافظت پایه‌های پل در مقابل آب شستگی، دارای نقش اساسی است. دو کاربرد اصلی تورسنج در این زمینه، شامل ایجاد کفبند تورسنجی در اطراف پایه پل و دیگری ایجاد دستک‌های تورسنجی در کرانه‌های رودخانه یا مسیل در طرفین پایه پل می‌باشد. کفبند تا حد زیادی اطراف پایه پل را از آب شستگی حفاظت می‌نماید و دستک‌ها نیز کرانه رودخانه یا مسیل را در مقابل فرسایش محفوظ می‌دارد.

گاهی اوقات برای کاهش سرعت جریان آب در محل پایه پل و جلوگیری از آب شستگی در بخش پایین دست رودخانه یا مسیل، آبنمایی از نوع تورسنجی احداث می‌گردد. نقش این سازه، کاهش شیب کف رودخانه در پایین دست پل می‌باشد. برای محافظت پایین دست آب‌نما، باید تدبیر لازم برای مستهلک نمودن انرژی صورت گیرد. احداث حوضچه‌های آرامش با سنج‌های نسبتاً درشت و پیش‌بندهای دندانه‌دار، از جمله اقدامات مناسب در این زمینه است.

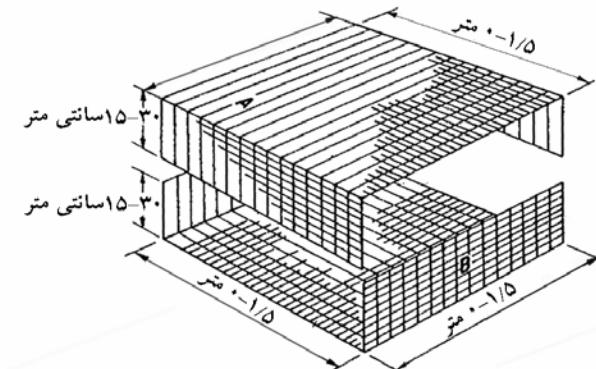
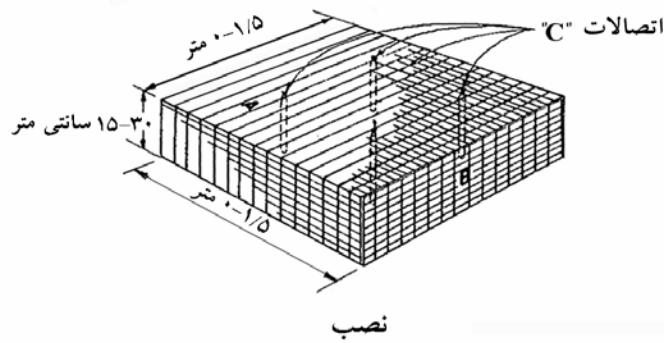
### **۳-۴-۳ حفاظت آبروها**

برای حفاظت بدن و کف مجاری در بالادست و پایین دست آبروها، از تورسنج نیز استفاده می‌شود. خصوصیات چنین تورسنج‌های حفاظتی، مانند مواردی است که برای پوشش آبراهه‌ها گفته شد. در شکل (۳۸) تیپ تورسنج حفاظتی در بالادست یا پایین دست ساختمان آبرو ارائه شده است.

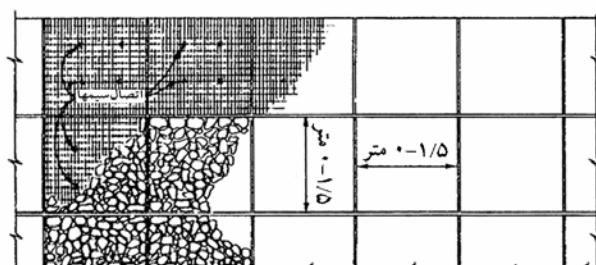
### **۴-۳-۶ حفاظت دهانه ورودی مجاری آبگیری از رودخانه‌ها و محل‌های ایستگاه پمپاژ**

حفاظت دهانه ورودی مجاری آبگیری از رودخانه‌ها و همچنین محل ایستگاه‌های پمپاژ مستقر در سواحل رودخانه‌ها، می‌تواند با سازه‌های تورسنجی صورت گیرد. بدین منظور، واحدهای تورسنجی با ابعاد گوناگون را می‌توان روی یکدیگر قرار داد و دیواره‌های حایل در دهانه ورودی مجرای آبگیری را احداث نمود. همچنین برای حفاظت دیواره‌های شیبدار رودخانه در محل‌های گفته شده، می‌توان تورسنج‌های تشکی (تورسنج‌های کوتاه) را پهلو به پهلو قرار داد و روی شیب کرانه رودخانه پوشش حفاظتی مناسبی ایجاد نمود.

سازه‌های تورسنجی در این محل‌ها، می‌توانند به خوبی با جابه‌جایی و نشست احتمالی دیواره ساحل و همچنین تغییر فشار ناشی از جریان آب و امواج در رودخانه هماهنگی داشته باشند. این قابلیت، ناشی از انعطاف‌پذیری اینگونه سازه‌هاست. در ضمن ناصافی و خلل و فرج تورسنج‌ها، باعث استهلاک بخش عمدahای از انرژی ناشی از برخورد موج به سازه می‌گردد.

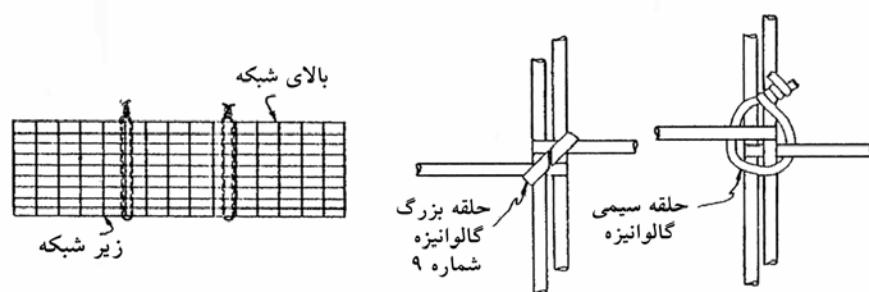


جزییات سبد سیمی



نمونه پلان از شب

محافظه سیمی ، سنگی ، میله ای



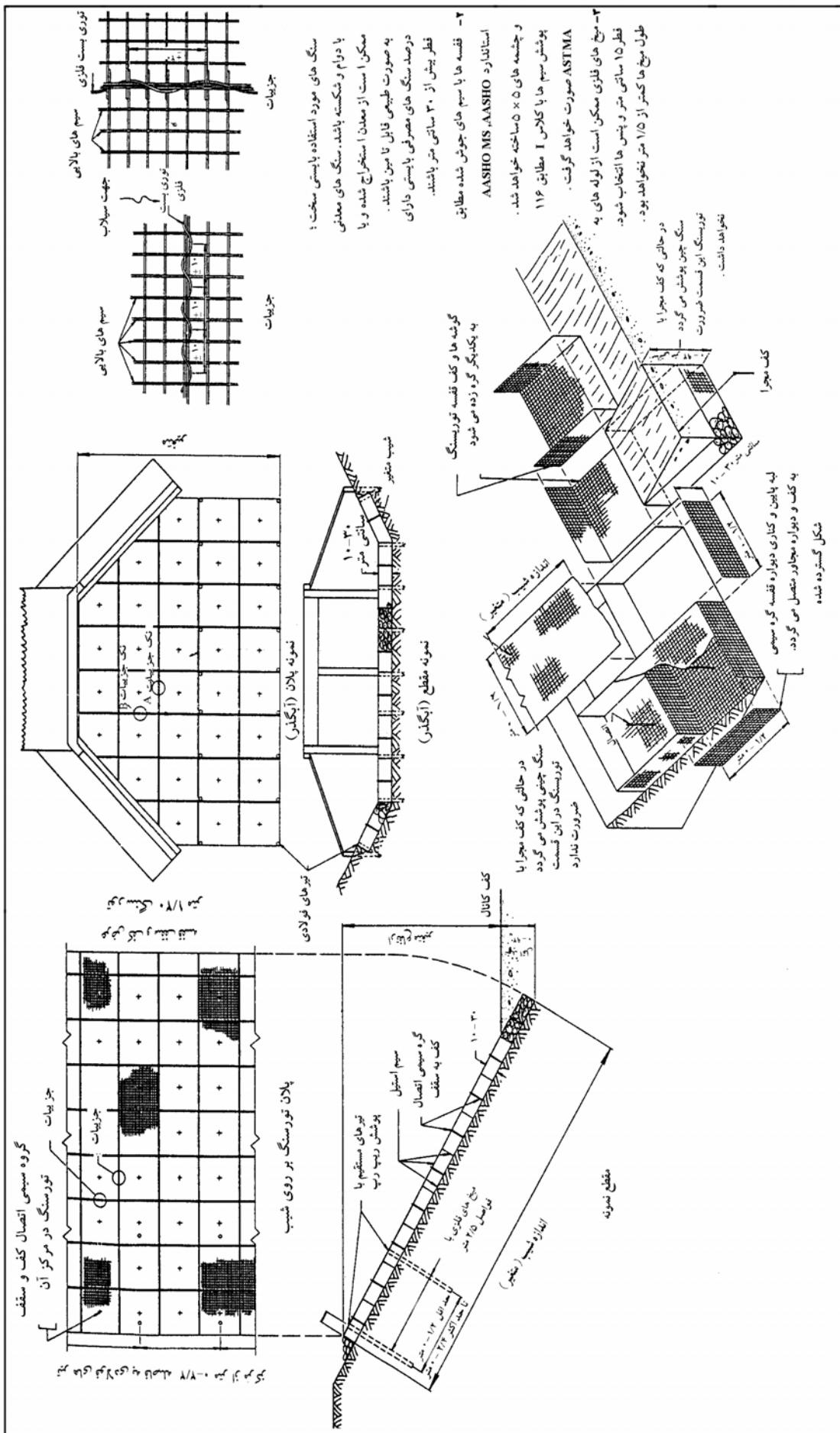
جزییات اتصالات "C"  
استفاده از ۴ اتصال برای هر سبد

اتصال متناوب بخشی  
از شبکه سیمی

اتصال بخشی از  
شبکه سیمی

شکل ۳۷- نحوه بستن تورسنج

### شکل ۳۸ - انواع توربینگ و نحوه اجرای آنها



**ـ٨ مَآخذ و مَنابع**

- 1- Design Standard No 3- Canal and Related Structures, United States, Department of The Interior – Bureau of Reclamation, Office of Chief Eng. Denver, Colorado 1967.
- 2- Design of Small Canal Structures, United States, Department of The Interior – Bureau of Reclamation Denver, Colorado 1978.
- 3- Design of Small Dams, United States, Department of The Interior – Bureau of Reclamation, Denver, Colorado 1987.

## **Hydraulic Design Criteria of Protective Structure, Crossing, Transition, Safety and Erosion protection Structures**

## این نشریه

ضوابط طراحی هیدرولیکی انواع سازه‌های حفاظتی ساختمان‌های تقاضعی و ساختمان‌های تبدیل کانال‌های آبیاری را ارائه می‌نماید. سازه‌های حفاظتی مورد بررسی در این نشریه شامل سازه‌های سرریز اضطراری و هرز آبروها می‌باشد که جهت حفاظت کانال در مقابل

جريان‌های مازاد ورودی طراحی می‌گردد.

ساختمان‌های تقاضعی شامل آبرو زیرگذر و روگذر برای محل تلاقي کانال با زهکش‌ها و نهرها و انواع ساختمان‌های تبدیل در محل تغییر مقطم و شرایط هیدرولیکی کانال منظور گردیده که برای هر مورد مبانی طراحی هیدرولیکی مشخص گردیده است.