

جمهوری اسلامی ایران  
معاونت برنامه‌ریزی و نظارت راهبردی رئیس‌جمهور

# راهنمای شکل هندسی مقطع و راستای رودهخانه

نشریه شماره ۶۴۳

وزارت نیرو

دفتر مهندسی و معیارهای فنی آب و آبفا  
<http://seso.moe.org.ir>

معاونت نظارت راهبردی

امور نظام فنی  
[nezamfanni.ir](http://nezamfanni.ir)



## اصلاح مدارک فنی

### خواننده گرامی:

امور نظام فنی معاونت برنامه‌ریزی و نظارت راهبردی رئیس جمهور، با استفاده از نظر کارشناسان برجسته مبادرت به تهیه این نشریه نموده و آن را 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 به صورت زیر

گزارش فرمایید:

- ۱- شماره بند و صفحه موضوع مورد نظر را مشخص کنید.
- ۲- ایراد مورد نظر را به صورت 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 امور نظرهای دریافتی را به دقت مطالعه نموده و اقدام مقتضی را معمول خواهند داشت.

پیش‌آپیش از همکاری و دقت نظر جنابعالی قدردانی می‌شود.

**نشانی برای مکاتبه :** تهران، میدان بهارستان، خیابان صفی علی‌شاه - مرکز تلفن ۳۳۳۷۱ معاونت

برنامه‌ریزی و نظارت راهبردی رئیس جمهور، امور نظام فنی

Email:[info@nezamfanni.ir](mailto:info@nezamfanni.ir)

web:[nezamfanni.ir/](http://nezamfanni.ir/)



بسمه تعالی

## پیشگفتار

به طور کلی متغیرهای مستقل و وابسته که بر هندسه هیدرولیکی رودخانه‌های آبرفتی اثر می‌گذارند، متعدد و به هم مرتبط می‌باشدند. تاکنون مطالعات آزمایشگاهی و بررسی‌های صحرایی زیادی صورت گرفته است تا متغیرهای ذکر شده را به هم مربوط و مشخصات هندسی رودخانه‌های پایدار را تعریف کند. بی‌شک در مطالعات مهندسی رودخانه و به خصوص مطالعات ساماندهی رودخانه‌ها، آگاهی از مشخصات بهینه مقطع و راستای رودخانه در زمره‌ی مقدمات اصولی آن می‌باشد که بدون شناخت وضعیت پایدار نمی‌توان ارزیابی صحیحی از مشکلات ناپایداری موجود در رودخانه داشت و بر آن اساس روش مناسبی را برای مقابله با آن‌ها انتخاب نمود.

باتوجه به اهمیت مبحث فوق، امور آب وزارت نیرو در قالب طرح تهیه ضوابط و معیارهای فنی صنعت آب کشور، تهیه نشریه «راهنمای شکل هندسی مقطع راستای رودخانه» را با هماهنگی امور نظام فنی معاونت برنامه‌ریزی و نظارت راهبردی رییس‌جمهور در دستور کار قرارداد و پس از تهیه، آن را برای تایید و ابلاغ به عوامل ذی نفع نظام فنی اجرایی کشور به این معاونت ارسال نمود. که پس از بررسی، براساس ماده ۲۳ قانون برنامه و بودجه و آئین‌نامه استانداردهای اجرایی مصوب هیات محترم وزیران و طبق نظام فنی اجرایی کشور (مصطفوی و ابلاغ گردید).

بدین وسیله معاونت نظارت راهبردی از تلاش و جدیت رییس امور نظام فنی جناب آقای مهندس غلامحسین حمزه مصطفوی و کارشناسان محترم امور نظام فنی و نماینده مجری محترم طرح تهیه ضوابط و معیارهای فنی صنعت آب کشور وزارت نیرو، جناب آقای مهندس محمد ابراهیم نیا و متخصصان همکار در امر تهیه و نهایی نمودن این نشریه، تشکر و قدردانی می‌نماید و از ایزد منان توفیق روزافزون همه‌ی این بزرگواران را آرزومند می‌باشد.

امیداست متخصصان و کارشناسان با ابراز نظرات خود درخصوص این نشریه ما را در اصلاحات بعدی یاری فرمایند.

معاون نظارت راهبردی

تابستان ۱۳۹۲



## تهیه و کنترل

مجری: دانشگاه صنعت آب و برق شهید عباسپور

دکترای مهندسی رودخانه

دانشگاه صنعت آب و برق

مولف اصلی: محمد رضا مجذزاده طباطبایی

### اعضای گروه تهیه کننده:

دکترای مهندسی آب

دانشگاه صنعت آب و برق

احمد رضوی

فوق لیسانس عمران - مهندسی رودخانه

شرکت مدیریت منابع آب ایران

مریم کرمی

دکترای مهندسی رودخانه

دانشگاه صنعت آب و برق

محمد رضا مجذزاده طباطبایی

### اعضای گروه نظارت:

لیسانس مهندسی آبیاری

طرح تهیه ضوابط و معیارهای فنی

نرگس دشتی

صنعت آب کشور - وزارت نیرو

دکترای هیدرولیک

دانشگاه شهید چمران اهواز

محمد شفاعی بجستان

دکترای سازه‌های آبی

موسسه تحقیقات آب

حسام فولادفر

### اعضای گروه تایید کننده (کمیته تخصصی مهندسی رودخانه و سواحل طرح تهیه ضوابط و معیارهای فنی صنعت آب کشور):

فوق لیسانس مهندسین مشاور سازه‌پردازی ایران

شرکت مهندسین مشاور سازه‌پردازی ایران

محمد افسوس

دکترای عمران - آب

دانشگاه تهران

محمد ابراهیم بنی حبیب

فوق لیسانس مهندسی سازه‌های آبی

شرکت مهندسین مشاور ساز آب پردازان

محمد حسن چیتی

فوق لیسانس مهندسی راه و ساختمانی

انجمن شرکت‌های ساختمانی

فریدون خزاعی

لیسانس مهندسی آبیاری

طرح تهیه ضوابط و معیارهای فنی

نرگس دشتی

صنعت آب کشور - وزارت نیرو

دکترای مهندسی آب

شرکت مدیریت منابع آب ایران

شکور سلطانی

دانشگاه صنعت آب و برق شهید عباسپور

دکترای مکانیک سیالات

دانشگاه صنعت آب و برق شهید عباسپور

حسن سید سراجی

دکترای سازه‌های آبی

موسسه تحقیقات آب

آقای حسام فولادفر

لیسانس مهندسی کشاورزی

وزارت کشور

سید کمال الدین نوری

فوق لیسانس مهندسی سازه‌های هیدرولیکی

وزارت نیرو

جبار وطن‌فدا

### اعضای گروه هدایت و راهبردی پروژه:

رئیس گروه امور نظام فنی

فرزانه آقامضانعلی

کارشناس منابع آب امور نظام فنی

ساناز سرافراز

## فهرست مطالب

صفحه	عنوان
۱	مقدمه
۳	فصل اول- کلیات
۵	۱-۱- تعریف
۵	۱-۲- مشخصات رودخانه‌های آبرفتی (سابقه زمین‌شناسی)
۶	۱-۳- معرفی انواع رودخانه و طبقه‌بندی آن‌ها
۷	۱-۴- طبقه‌بندی براساس نوع بار رسوبی در حال حمل
۸	۱-۵- طبقه‌بندی براساس مصالح متشكل جداره رودخانه
۹	۱-۶- هندسه رودخانه و فرآیندهای حاکم بر آن
۹	۱-۷- شکل‌های پلان
۱۰	۱-۸- مقطع عرضی
۱۱	۱-۹- نیمرخ طولی
۱۲	۱-۱۰- شکل بستر
۱۵	فصل دوم- مطالعات لازم برای تعیین شکل هندسی مقطع و راستای بهینه رودخانه
۱۷	۱-۱- جمع‌آوری و تولید اطلاعات
۱۷	۱-۲- سابقه تاریخی
۱۷	۱-۳- تفسیر نقشه‌ها، عکس‌های هوایی و تصاویر ماهواره‌ای
۱۸	۱-۴- بازدید صحراوی
۱۸	۱-۵- عوارض و نقاط کلیدی
۲۰	۱-۶- نقشه‌برداری کanal اصلی و سیلابدشت
۲۲	۱-۷- داده‌های جریان
۲۳	۱-۸- اطلاعات زمین‌شناسی و ژئوتکنیک
۲۴	۱-۹- انتقال رسوب
۲۵	۱-۱۰- مطالعات لازم برای تعیین شکل هندسی مقطع و راستای رودخانه
۲۵	۱-۱۱- هیدرولوژی
۲۹	۱-۱۲- هیدرولیک جریان
۲۹	۱-۱۳- فرسایش و رسوب
۳۰	۱-۱۴- مطالعات زمین‌شناسی
۳۰	۱-۱۵- ریخت‌شناسی



## فهرست مطالب

<u>صفحه</u>	<u>عنوان</u>
۳۳	فصل سوم- بررسی معیارها برای تعیین ابعاد مقطع بهینه(مناسب) با توجه نوع رودخانه
۳۵	۱-۳- مفاهیم پایه
۳۶	۲-۳- حالت پایداری رودخانه شامل پایداری در پلان، مقطع و شیب
۳۸	۳-۳- عوامل موثر در پایداری رودخانهها
۳۸	۱-۳-۳- حوضه آبریز
۳۸	۲-۳-۳- بازه مورد مطالعه
۳۹	۳-۳-۳- هیدرولوژی
۳۹	۴-۳-۳- پروژه‌های مهندسی رودخانه و منابع آب
۳۹	۵-۳-۳- بهره‌برداری از رودخانه
۳۹	۶-۳-۳- ناپایداری‌ها
۴۰	۴-۳- روش‌های مختلف تعیین ابعاد هندسه پایدار رودخانه
۴۰	۱-۴-۳- مدل‌های مفهومی
۴۲	۲-۴-۳- مدل‌های رژیم
۴۷	۳-۴-۳- مدل‌های تحلیلی
۵۱	۴-۴-۳- کاربرد تئوری‌های مختلف پایداری بر حسب نوع رودخانه
۵۳	فصل چهارم- بررسی معیارهای تعیین راستای رودخانه در حالت طبیعی
۵۵	۱-۴- کلیات
۵۵	۲-۴- انواع هندسه مسیر در رودخانه‌ها
۵۵	۱-۲-۴- مسیر مستقیم
۵۷	۲-۲-۴- مسیر پیچانروزی
۵۷	۳-۴- عوامل موثر بر هندسه مسیر رودخانه‌ها
۵۷	۱-۳-۴- دره رودخانه‌ها
۵۸	۲-۳-۴- شیب دره
۵۸	۳-۳-۴- شیب طولی
۶۰	۴-۳-۴- ابعاد هندسی راستای رودخانه‌های پیچانروزی
۶۱	۴-۴- شیب طولی پایدار
۶۲	۱-۴-۴- رابطه شیب طولی پایدار و ضریب پیچشی



## فهرست مطالب

<u>صفحه</u>	<u>عنوان</u>
٦٣	٤-٢-٤-٣- ارتباط شبی طولی پایدار، بد و هندسه مسیر
٦٣	٤-٥- بیان الگوی هندسی براساس معیارهای کمی
٦٥	٤-٦- ارزیابی پایداری راستای رودخانه
٦٧	فصل پنجم- بررسی ملاحظات حقوقی، اجتماعی و زیست محیطی برای تعیین شکل هندسی مقطع و راستای بهینه رودخانه
٦٩	١-٥- مسایل و مبانی حقوقی بستر، حریم و حقابه (حق مصرف آب) رودخانه
٦٩	١-١-٥- مفهوم قانونی رودخانه
٦٩	١-٢-١-٥- تعریف قانونی بستر رودخانه
٦٩	١-٣-١-٥- تعریف قانونی حریم رودخانه
٧٠	١-٤-١-٥- مبانی حقوقی حریم
٧٢	١-٥-٥- مفهوم حریم در قوانین و مقررات
٧٣	١-٦-١-٥- حریم کمی و کیفی رودخانه
٧٥	١-٧-١-٥- مقررات بستر و حریم رودخانه در قانون توزیع عادلانه آب
٧٧	١-٨-١-٥- حقابه (حق مصرف آب)
٧٨	٢-٢-٥- قوانین و مقررات مرتبط با تعیین مقطع و راستای رودخانه
٨٠	٣-٣-٥- چگونگی تملک زمین و رفع تجاوزات احتمالی برای تغییر راستا یا پهنانی رودخانه
٨٠	١-٣-٥- منوعیت ایجاد اعیانی، حفاری و دخل و تصرف در بستر رودخانه
٨١	٢-٣-٥- قلع و قمع اعیانی‌های مزاحم در بستر و حریم رودخانه
٨١	٣-٣-٥- ضوابط قانونی چگونگی تملک زمین در اثر تغییر مقطع یا راستای رودخانه
٨٢	٤-٤- کانون‌ها و مراکز جمعیتی حاشیه رودخانه و نحوه بهره‌برداری از آب و اراضی حاشیه آن
٨٣	٥-٥- مسایل اجتماعی مرتبط با بهره‌برداری از آب و اراضی حاشیه رودخانه
٨٣	٦-٥- سوابق همیاری و تنش‌های اجتماعی و میزان رعایت و احترام مردم به قوانین مرتبط با بهره‌برداری از آب و اراضی حاشیه رودخانه
٨٤	٧-٥- مطالعه مسایل زیست محیطی و بررسی منابع طبیعی و شرایط زیست محیطی رودخانه و حاشیه آن (آبزیان، حیات وحش، پوشش گیاهی، کیفیت آب، منابع آلینده احتمالی)
٨٥	٨-٤- ارزیابی تاثیر تعیین مقطع و راستای رودخانه در شرایط زیست محیطی منطقه
٨٥	١-٨-٤- شناسایی کلی شاخص‌های بوم‌شناختی تاثیرپذیر از تغییر مقطع و راستای رودخانه
٨٥	٢-٨-٤- جمع‌آوری قوانین و مقررات و ضوابط محیطی



## فهرست مطالب

صفحه	عنوان
۸۷	فصل ششم- ملاحظات تعیین هندسه و راستای بهینه رودخانه با توجه به اهداف و نوع طرح ساماندهی
۸۹	۱-۶- علل و شکل‌های ناپایداری رودخانه
۹۲	۲-۶- شاخص‌های ناپایداری
۹۳	۳-۶- تحلیل ناپایداری‌ها
۹۳	۴-۳- مهاجرت پیچانزد
۹۴	۵-۳- افزایش بد
۹۴	۶-۳- بهسازی کanal و تغییر مسیر
۹۵	۷-۳- تنظیم جریان بهوسیله مخازن
۹۵	۸-۳- انتقال رسوبات و پایداری رودخانه
۹۶	۹-۴- شیوه‌های مقابله با ناپایداری
۹۷	۱۰-۵- هدف از اجرای طرح ساماندهی
۹۷	۱۱-۶- آستانه‌های زمین‌شناختی و سیر تکاملی کanal
۹۸	۱۲-۷- کنترل‌های ژئوتکنیکی و هیدرولیکی
۹۸	۱۳-۷- بد جریان
۹۸	۱۴-۷- بار رسوبی ورودی
۹۹	۱۵-۷- اندازه ذرات رسوبی بستر
۹۹	۱۶-۷- مواد کناره و پوشش گیاهی
۱۰۰	۱۷-۷- زمین بخزده
۱۰۰	۱۸-۶- روش‌های مختلف ساماندهی
۱۰۱	۱۹-۶- پاکسازی و رفع موانع
۱۰۲	۲۰-۶- لایروبی
۱۰۲	۲۱-۶- بهسازی مقطع
۱۰۳	۲۲-۶- تغییر مسیر
۱۰۴	۲۳-۶- خاکریزها
۱۰۴	۲۴-۶- کanal‌های فرعی سیلان
۱۰۵	۲۵-۶- انحراف جریان
۱۰۵	۲۶-۶- رتبه‌بندی روش‌های مختلف ساماندهی و کنترل سیلان



## فهرست مطالب

عنوان	صفحه
۱۰-۶- راستا و شکل پلان	۱۰۸
۱۱-۶- جریان‌های تک شاخه	۱۰۸
۱۲-۶- جریان‌های چند شاخه	۱۰۹
۱۳-۶- مخروطه‌افکنه‌ها	۱۱۰
۱۴-۶- نیمرخ طولی و کنترل شیب	۱۱۱
۱۵-۶- مقاطع عرضی و ظرفیت هیدرولیکی	۱۱۳
۱۶-۶- کنترل پیچ و خم‌ها	۱۱۳
۱۷-۶- محافظت کناره	۱۱۶
۱۸-۶- کنترل رسوب‌گذاری	۱۱۶
۱۹-۶- کاربرد معادلات تجربی در طراحی ابعاد هندسی مقطع و راستای رودخانه	۱۱۷
منابع و مراجع	۱۱۹

## فهرست جداول

عنوان	صفحه
جدول ۱-۱- طبقه‌بندی رودخانه‌های آبرفتی توسط شوم	۸
جدول ۲-۱- طبقه‌بندی رودخانه‌ها بر اساس جنس مصالح جداره	۸
جدول ۳-۱- انواع شکل پلان رودخانه	۹
جدول ۱-۲- خواص فیزیکی رس	۳۲
جدول ۱-۳- پاسخ قابل پیش‌بینی مشخصات کanal به تغییرات متغیرهای مستقل و شرایط محیطی	۳۶
جدول ۲-۳- ضرایب و توان‌های معادلات (۱۵-۳) تا (۲۲-۳)	۴۵
جدول ۴-۱- روابط بین شیب و شدت جریان در ارتباط با الگوی کanal	۶۴
جدول ۱-۵- کاربری‌های سازگار نواحی سه‌گانه حریم کیفی	۷۵
جدول ۱-۶- پاسخ کanal به تغییر در عوامل مستقل	۸۹
جدول ۲-۶- شاخص‌های ناپایداری رودخانه	۹۳
جدول ۳-۶- شیوه‌های پایدارسازی رودخانه	۹۶
جدول ۴-۶- طبقه‌بندی روش‌های مختلف ساماندهی از نظر میزان تاثیر در ناپایداری رودخانه	۱۰۷



## فهرست شکل‌ها

<u>عنوان</u>	<u>صفحه</u>
شکل ۱-۱- ناحیه‌بندی حوضه آبریز از لحاظ فرسایش و رسوب‌گذاری (رودخانه آلت دوبای)	۶
شکل ۲-۱- نیمرخ طولی و جهت تغییرات آن در طول زمان	۱۲
شکل ۳-۱- انواع شکل‌های بستر در رودخانه‌های ماسه‌ای	۱۳
شکل ۴-۱- روش عکس‌برداری از رودخانه‌های شنی با شبکه سیمی به منظور استخراج دانه‌بندی	۲۲
شکل ۴-۲- نمودار نسبت عرض به عمق در مقابل عمق (ایستگاه بیانلو، رودخانه قزل اوزن)	۲۸
شکل ۴-۳- فاکتورهای موثر بر پایداری رودخانه (رابطه کیفی لین، ۱۹۵۵)	۳۸
شکل ۴-۴- انواع الگوهای مستقیم بسط یافته	۵۶
شکل ۴-۵- انواع شکل پلان رودخانه به ازای ضربی پیچشی مشخص	۶۰
شکل ۴-۶- ارتباط بین بار رسوبی و شیب در رودخانه‌های مختلف	۶۱
شکل ۴-۷- تغییرات شکل پلان و نیمرخ طولی در خلال فرسایش و رسوب‌گذاری	۹۲
شکل ۴-۸- نمایی از تنگ شدگی مقطع جریان توسط سنگ بزرگی در پایین دست تقاطع رودخانه علی زان به رودخانه طالقان	۱۰۱
شکل ۴-۹- نمایی از توسعه کanal با برش شیبدار کناره	۱۰۳
شکل ۴-۱۰- فرم‌های تغییر مسیر در رودخانه‌های پیچانروودی	۱۰۳
شکل ۴-۱۱- اصلاح و ساماندهی کanal در طول مسیر	۱۰۸
شکل ۴-۱۲- احداث گوره در طرفین کanal رودخانه با حفظ شکل پیچانروودی آن	۱۰۹
شکل ۴-۱۳- الف- در نظرگیری یک عرض وسیع و استفاده از آبشکن‌های عمودی در مواضع مورد نیاز	۱۱۰
شکل ۴-۱۴- ب- در نظرگیری یک عرض متوسط و محافظت پیوسته دیواره‌های احداثی	۱۱۰
شکل ۴-۱۵- ج- طراحی شکل سینوسی و محدود	۱۱۰
شکل ۴-۱۶- سطح مخروطه‌افکنه فاقد پوشش گیاهی و رسوب‌گذار	۱۱۱
شکل ۴-۱۷- انواع مختلف مقاطع عرضی اصلاح شده	۱۱۵



## مقدمه

به منظور پیش‌بینی پاسخ رودخانه آبرفتی به تغییرات مصنوعی و یا طبیعی اعمال شده، شاید بتوان گفت اولین گام، شناخت و پیش‌بینی هندسه پایدار رودخانه می‌باشد. در این راهنما با ارائه مفهوم پایداری و پدیده‌های فرسایش و رسوب‌گذاری از یک طرف و مشخص کردن نیازها و هدف مطالعات از طرف دیگر، در قالب شش فصل به معرفی مشخصات مقطع و راستای بهینه رودخانه پرداخته شده است.

مفهوم پایداری رودخانه به این موضوع اشاره می‌کند که شکل پلان و مقطع عرضی رودخانه با یک ضریب اطمینان قابل قبول در شرایط طبیعی، به صورت پایدار باقی می‌ماند. از این‌رو در این راهنما ابتدا کلیاتی درخصوص مبانی طبقه‌بندی ریخت‌شناسی رودخانه‌ها و شناخت هندسه پایدار آن‌ها ارائه شده است، سپس در فصل دوم به نحوه دسترسی به اطلاعاتی اشاره می‌شود که برای ارزیابی پایداری لازم است و پس از آن مطالعات لازم شامل مطالعات هیدرولوژی، هیدرولیک، فرسایش و رسوب، زمین‌شناسی و ریخت‌شناسی توضیح داده می‌شود. در ادامه عوامل موثر در پایداری رودخانه و روش‌های مختلف تعیین ابعاد هندسه پایدار رودخانه و کاربرد آن‌ها در شرایط مختلف مورد بررسی قرار گرفته است. فصل چهارم به بررسی معیارهای تعیین راستای رودخانه اختصاص دارد و بعد از معرفی انواع هندسه مسیر در رودخانه‌ها و عوامل موثر بر آن، به بیان الگوی هندسی بر اساس معیارهای کمی می‌پردازد. در فصل پنجم نیز ملاحظات حقوقی، اجتماعی و زیست‌محیطی برای تعیین شکل هندسی مقطع و راستای رودخانه ارائه می‌شود. بی‌شک اولین قدم در مواجهه با ناپایداری، شناخت علل و عوامل مسبب آن می‌باشد. از این‌رو در فصل پایانی ابتدا به معرفی شکل‌های ناپایداری، شاخص‌های تشخیص و نیز روش‌های مقابله با آن پرداخته می‌شود، سپس بعد از تشریح روش‌های مختلف ساماندهی رودخانه، این روش‌ها بر اساس میزان تاثیر آن‌ها بر شرایط پایداری رودخانه طبقه‌بندی می‌شوند و درنهایت به طور اجمالی توصیه‌هایی برای کنترل ناپایداری و تخفیف آن تشریح می‌گردد.

### - هدف

به طور کلی ریخت‌شناسی رودخانه از دو منظر قابل بررسی می‌باشد:

۱- از جنبه زمین‌شناسی که معمولاً تغییرات مشخصات رودخانه در اثر عواملی همچون تکتونیک، زلزله و سایر عوامل زمین‌شناسی است و در دوره‌های زمانی بسیار طولانی اتفاق می‌افتد. ممکن است در اثر پدیده‌های فوق مسیر رودخانه کلا تغییر کند و یا شکل رودخانه عوض شود ولی این مسایل در دوره‌های زمانی هزار سال و حتی میلیون سال اتفاق می‌افتد.

۲- از جنبه هیدرولیکی که معمولاً تغییرات مقطع و پلان رودخانه در اثر عوامل هیدرولیکی نظیر سرعت جریان، تنش برشی، بدء جریان و غیره اتفاق می‌افتد. این تغییرات در دوره‌های زمانی کوتاه‌مدت حادث می‌شود. از آنجا که عمر طرح‌های مهندسی کوتاه مثلاً ده تا پنجاه سال می‌باشد، لذا هدف این راهنما بررسی تغییرات هندسه رودخانه در اثر عوامل هیدرولیکی است.

ریخت‌شناسی رودخانه شامل بررسی شکل هندسی رودخانه در پلان، مشخصات نیمرخ طولی (شیب کanal) و شکل هندسی رودخانه در مقطع و شکل بستر می‌باشد.



در این راهنمای مشخصات بهینه مقطع و راستای رودخانه در قالب بررسی شکل هندسی رودخانه در پلان، مشخصات نیميخ طولی (شیب کانال) و شکل هندسی رودخانه در مقطع و شکل بستر مورد بررسی قرار می‌گیرد. در این راستا، اصول و مفاهیم هیدرولیک، هیدرولوژی، ریختشناسی و مکانیک رودخانه برای تحلیل کمی و کیفی مساله به کار گرفته شده‌اند که در این صورت می‌توان ساز و کار رودخانه‌ها را به عنوان سامانه‌ای پیچیده و پویا مورد بررسی قرار داد. همچنین شناسایی انواع و شدت مشکلات ناپایداری و تبیین راهکارهایی برای مقابله با شرایط ناپایدار و حصول شرایط بهینه رودخانه را نیز می‌توان از اهداف این راهنمای به شمار آورد.

#### - دامنه کاربرد

روش‌ها و تئوری‌های ارائه شده در این راهنمای می‌تواند در مطالعات فاز شناخت، ریختشناسی و ساماندهی رودخانه‌های آبرفتی مورد استفاده قرار گیرد و لذا استفاده از آن برای رودخانه‌های با بستر سنگی و پر شیب کوهستانی و نیز رودخانه‌های جزر و مدی توصیه نمی‌شود.



# فصل ۱

## کلیات





[omoorepeyman.ir](http://omoorepeyman.ir)

## ۱-۱- تعریف

علمی که خصوصیات ظاهری شکل رودخانه را بررسی می‌کند به نام ریخت‌شناسی یا مورفو‌لوژی<sup>۱</sup> رودخانه نامیده می‌شود. موضوع اصلی در این علم، مطالعه ساختار و فرم رودخانه‌ها از نظر شکل هندسی در پلان<sup>۲</sup>، هندسه شکل مقطع<sup>۳</sup>، اشکال بستر و ویژگی‌های نیمرخ طولی آن است.

برخی از عوامل موثر بر ریخت‌شناسی رودخانه عبارتند از: بدء، شیب طولی رودخانه، منابع تغذیه رسوبات، پوشش گیاهی و مصالح تشکیل دهنده بستر و کناره‌ها، حواضط طبیعی نظیر زمین لغزش، آتشفسان و سیلاپ‌های بزرگ، تغییرات و توسعه کاربری اراضی و اندرکش کارهای مهندسی نظیر لایروبی، احداث خاکریز و بدیهی است شرایط موجود کانال رودخانه ممکن است به عواملی بستگی داشته باشد که یا مربوط به محدوده مطالعه نباشد (عوامل مکانی) و یا مربوط به زمان مطالعه نباشد (عوامل زمانی).

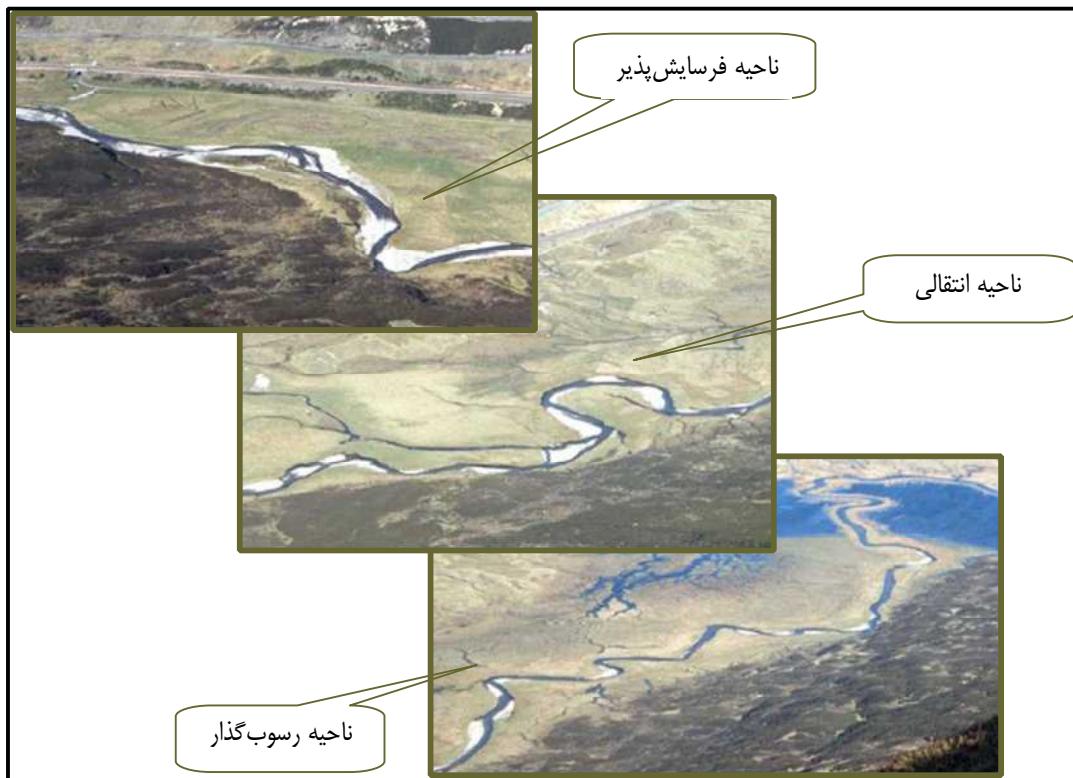
## ۱-۲- مشخصات رودخانه‌های آبرفتی (سابقه زمین‌شناختی)

به طور کلی یک حوضه آبریز را می‌توان به سه ناحیه اصلی تقسیم نمود: ناحیه فرسایش‌پذیر فوقانی (تولید رسوبات)، ناحیه میانی (انتقال رسوبات با فرسایش و رسوب‌گذاری به طور هم‌زمان)، ناحیه انتهایی (رسوب‌گذاری) (شکل ۱-۱). البته شرایط واقعی اغلب خیلی پیچیده است زیرا عوامل کنترل کننده زمین‌شناختی موضعی می‌توانند در ناحیه فوقانی نواحی رسوب‌گذار موضعی و در ناحیه پایینی نواحی فرسایش‌پذیر موضعی ایجاد کنند. پروژه‌ها و طرح‌های مهندسی رودخانه معمولاً در دو ناحیه میانی و انتهایی که اغلب سیلاپ به نواحی کشاورزی و شهری طبیان می‌کند، اجرا می‌شود.

روش عمومی بررسی زمین‌ریخت‌شناسی حوضه شامل بررسی نقشه‌ها، عکس‌های هوایی و تصاویر ماهواره‌ای، بازدیدهای زمینی و هوایی، مطالعه گزارش‌های خاک‌شناسی و زمین‌شناسی و ... می‌باشد. مقدار مطالعات لازم بستگی به مقیاس پژوهه و میزان دقیق کارشناسی مورد انتظار برای ارزیابی مشکلات ناپایداری دارد.

- 1- Morphology
- 2- Channel Configuration or Planform
- 3- Cross-Section Geometry





شکل ۱- ناحیه‌بندی حوضه آبریز از لحاظ فرسایش و رسوب‌گذاری (رودخانه آلت دوبای<sup>(۱)</sup>)

### ۱-۳- معرفی انواع رودخانه و طبقه‌بندی آن‌ها

رودخانه‌ها تحت تاثیر عوامل و متغیرهای مختلف از نظر ابعاد، شکل، راستا و الگو در تغییر هستند. عواملی همچون بده جریان، بده رسوب، دانه‌بندی مواد بستر و کناره‌ها بر تغییرات مذبور اثرگذار بوده و بر اساس تاثیر این پارامترها می‌توان رودخانه‌ها را به صورت زیر تقسیم‌بندی نمود، جزئیات تعاریف موارد (الف) تا (ر) در راهنمای مطالعات ریخت‌شناسی رودخانه‌ها ارائه شده است [۱].

- طبقه‌بندی به لحاظ شکل مسطحه رودخانه

- مستقیم
- پیچانرویدی
- شریانی

- طبقه‌بندی به لحاظ فرآیند انتقال رسوب

- رودخانه رسوب‌گذار
- رودخانه فرسایشی
- رودخانه پایدار

- طبقه‌بندی به لحاظ سن رودخانه

- رودخانه جوان
- رودخانه بالغ
- رودخانه پیر
- طبقه‌بندی به لحاظ جریان رودخانه
- رودخانه دائمی
- رودخانه غیر دائمی (خشک‌رود)
- رودخانه فصلی
- رودخانه جزر و مدی
- رودخانه میرا
- طبقه‌بندی به لحاظ جنس بستر
- رودخانه سنگی
- رودخانه آبرفتی
- طبقه‌بندی بر اساس نوع بار رسوبی در حال حمل
- طبقه‌بندی بر اساس مصالح مت蟠کل جداره رودخانه

### ۱-۳-۱- طبقه‌بندی بر اساس نوع بار رسوبی در حال حمل

- شوم<sup>۱</sup> (۱۹۶۳)، رودخانه‌ها را بر اساس حالت غالب حمل رسوبات آن‌ها در سه گروه دسته‌بندی کرده است. معیار این طبقه‌بندی پارامتر M یا درصد حضور مخلوط سیلت و رس در جداره‌های (بستر و کناره‌های) رودخانه می‌باشد.
- رودخانه‌های دارای بار رسوبی بستر ( $M \leq 5$ )
  - رودخانه‌های با بار رسوبی مخلوط ( $5 < M < 20$ )
  - رودخانه‌های با بار رسوبی معلق ( $M \geq 20$ )

البته ایراداتی به این طبقه‌بندی وارد است. شوم طبقه‌بندی خود را بر اساس اطلاعات حاصل از تعداد محدودی آبراهه‌های با بستر ماسه‌ای بنا نهاد و چنین فرض کرده که پارامتر M به تنها‌ی به طور کامل حالت انتقال رسوب را معرفی می‌کند. شوم در مرحله بعدی، رودخانه‌ها را به گروه‌های محدودتر، طبقه‌بندی می‌کند. رودخانه‌های فرسایشی<sup>۲</sup> که در آن‌ها بستر رودخانه دائماً در حال فرسایش است و یا پهنه‌ای آن به طور پیوسته افزایش می‌یابد. این وضعیت در اثر کمبود بار کل رسوبی<sup>۳</sup> به وجود می‌آید. رودخانه‌های پایدار<sup>۴</sup> که در آن‌ها هیچ تغییر یک‌سویه‌ای در شکل مقطع، البته به جز تغییرات موقت در ایام سیلابی به وجود نمی‌آید. رودخانه‌های رسوب‌گذار<sup>۵</sup> که در آن‌ها تدنی‌سینی گستردگی رسوبات در بستر و یا در سواحل به علت حضور بیش از حد بار رسوبی قابل مشاهده است. جدول (۱-۱) طبقه‌بندی شوم را نشان می‌دهد.

- 1- Schumm
- 2- Eroding Rivers
- 3- Total Sediment Load
- 4- Stable Rivers
- 5- Depositing Rivers



### ۱-۳-۲- طبقه‌بندی براساس مصالح مت Shank جداره رودخانه

از نقطه نظر عملی، یک طبقه‌بندی مناسب برای آبراهه‌ها، صرفنظر از مصنوعی یا طبیعی بودن آن‌ها، نوع مصالح موجود در بستر و کناره‌های آبراهه است. جنس این مصالح، عاملی است که بر نوع بار رسوایی در حال حمل، مقاومت در برابر فرسایش و چگونگی تطبیق آبراهه برحسب به جریان، تاثیر غیرقابل انکاری می‌گذارد. در حقیقت طبقه‌بندی شوم در زمرة این نوع طبقه‌بندی است. آبراهه‌ها را در گام نخست بدون تفکیک جداره می‌توان به دو دسته آبراهه‌های موجود در مصالح چسبنده و آبراهه‌های موجود در مصالح غیرچسبنده، تقسیم‌بندی کرد. تقسیمات جزیی تر مطابق جدول (۱-۲) می‌باشد. وجه تمایز این گروه‌ها موضوع تازه‌ای نیست براساس نظریه هوارد<sup>۱</sup> (۱۹۸۰) خطوط تمایز آشکاری بهخصوص مابین آبراهه‌های با بستر صخره‌ای، بستر ماسه‌ای و بستر سنگی وجود دارد. هر نوع موارد ذکر شده دارای یک هندسه هیدرولیکی مخصوص به خود است. اغلب رودخانه‌ها را می‌توان دریکی از این سه دسته قرار داد. البته معمولاً مشاهده می‌شود که بستر و کناره‌های آبراهه از مصالح مختلفی تشکیل می‌شود که نمونه باز آن حضور مصالح چسبنده در تمایز با مصالح غیرچسبنده است.

جدول ۱-۱- طبقه‌بندی رودخانه‌های آبرفتی توسط شوم ۱۵۹۱

نوع حمل رسوایت	(M)%	پایدار (روduxane درجه‌بندی شده)	در حال تهشیینی (وجود اضافه بار رسوایت)	در حال فرسایش (کمبود بار رسوایت)
بین ۸۵ تا ۱۰۰ درصد بار رسوایت به صورت معلق حمل می‌شود.	۱۰۰	نسبت پهنا به عمق کمتر از ۷٪ ضریب پیچشی بزرگ‌تر از ۲/۱، شیب طولی نسبتاً ملایم	عمده تهشیینی در سواحل رود رخ داده و موجب کم عرض شدن رودخانه می‌شود. باقی‌مانده در بستر تهشیین می‌شود.	عمده فرسایش در بستر رخ می‌دهد. فرسایش اندک در سواحل موجب تعریض رودخانه می‌شود.
بار رسوایت به صورت مخلوط حمل می‌شود. ۸۵ تا ۱۰۰ درصد به صورت بار معلق و ۱۵ تا ۳۵ درصد به صورت بار بستر.	۳۰	نسبت پهنا به عمق بزرگ‌تر از ۷٪ و کوچک‌تر از ۲۵٪ ضریب پیچشی بزرگ‌تر از ۱/۵ و کوچک‌تر از ۲/۱، شیب طولی نه ملایم و نه تند است.	تهشیینی عمده اولیه در سواحل رود رخ می‌دهد. تهشیینی بعدی در بستر انجام می‌شود.	فرساش اولیه در بستر رخ می‌دهد و رودخانه سپس افزایش عرض می‌یابد.
بار رسوایت بین ۳۵ تا ۷۰ درصد به صورت بار بستر حمل می‌شود.	۰	نسبت پهنا به عمق بزرگ‌تر از ۲۵٪ ضریب پیچشی بزرگ‌تر از ۰/۱ و کوچک‌تر از ۱/۵، شیب طولی نسبتاً تند است.	تهشیینی در بستر رخ می‌دهد و جزایری تشکیل می‌شوند.	فرساش اندکی در بستر رخ می‌دهد. افزایش عرض رودخانه پدیده غالب است.

جدول ۱-۲- طبقه‌بندی رودخانه‌ها بر اساس جنس مصالح جداره ۱۵۹۱

نوع اصلی	نوع فرعی	خصوصیات
A - چسبنده	A <sub>1</sub> - رودخانه‌های با بستر صخره‌ای	پوشش یکپارچه‌ای از مصالح سخت در بستر موجود نیست. اگر باشد، در طول‌های کوتاه و در مقاطع پرشیب بالا دست متمرکز است.
	A <sub>2</sub> - رودخانه‌های با بستر و جداره‌های سیلتی - رسی	جداره مجاور دارای درصد بالایی از سیلت و رس است که باعث تولید درجات متفاوتی از چسبنده‌گی می‌شود. مقاومت فرسایشی ناشی از نیروهای بین ذراتی است.
	B <sub>1</sub> - رودخانه‌های با بستر ماسه‌ای	مجاری با بستر متحرک از مصالح ماسه‌ای درشت‌دانه تشکیل یافته و توسط بدنه‌هایی با اندازه‌های مختلف حمل می‌شود.
B - غیرچسبنده	B <sub>2</sub> - رودخانه‌های با بستر شنی	مجاری با بستر شن درشت‌دانه یا قلوه سنگی که تنها توسط بدنه‌های بزرگ حمل می‌شوند.
	B <sub>3</sub> - رودخانه‌های با بستر تخته سنگی	مجاری با بستر متسلک از ذرات درشت‌دانه (بزرگ‌تر از ۲۵۰ میلی‌متر) که به ندرت حرکت می‌کنند و در نهایت خواص آن‌ها به‌سوی تیپ A <sub>1</sub> می‌کند.

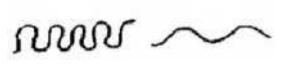
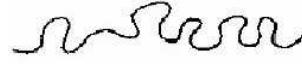
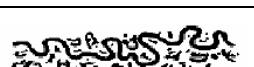
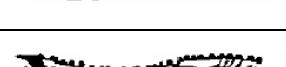
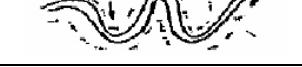
## ۱-۴- هندسه رودخانه و فرآیندهای حاکم بر آن

عبارت «فرآیندهای کanal رودخانه»<sup>۱</sup> به طور کلی به تغییرات طبیعی هندسه رودخانه شامل شکل پلان، مرزهای مقطع عرضی، نیمرخ طولی و شکل بستر اطلاق می‌شود.

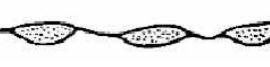
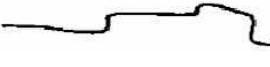
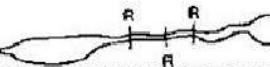
### ۱-۴-۱- شکل‌های پلان

شکل‌های پلان رودخانه به طور عمده به سه دسته شریانی، پیچانروندی و مستقیم تقسیم می‌شوند، البته تعداد قابل توجهی از شکل‌های پلان طبیعی توسط دانشمندان مهندسی رودخانه تشخیص داده شده‌اند. جدول (۱-۳) یک مجموعه گسترده از شکل‌های پلان با توصیفات و شرایط محیطی مربوط را نشان می‌دهد.

جدول ۱-۳- انواع شکل پلان رودخانه [۱۴۹]

نوع مواد بستر و کناره	شرایط محیطی	نوع کanal	شکل ظاهری کanal
مواد چسبنده یکتواخت	دشت دریاچه‌ای (دشتی که بر اثر از بین رفتن یک دریاچه در محل آن بوجود می‌آید.)	الف- پیچان‌رودهای مارپیچ منظم ب- پیچان‌رودهای سینوسی منظم	الف ب 
مواد چسبنده یکتواخت	جريان نامتجانس در نهشته‌های یخچالی	پیچان‌رودهای پیچایچ بدون کanal میانبر	
مشکل از دو لایه (یک لایه نازک از مواد چسبنده روی نهشته‌های ماسه‌ای قرار گرفته است.)	جريان تشکیل شده از ذوب بر قاب در نهشته‌های ماسه‌ای	پیچان‌رود پیشرو به سمت پایین دست	
مشکل از دو لایه (یک لایه نازک از مواد چسبنده روی نهشته‌های ماسه‌ای قرار گرفته است.)	دلتاهای ماسه‌ای تا رسی و سیلاب‌دشت‌های آبرفتی	پیچان‌رودهای نامحدود با دریاچه‌های هلالی	
مشکل از دو لایه (یک لایه نازک از مواد چسبنده روی نهشته‌های ماسه‌ای قرار گرفته است.)	لایه چسبنده فوقانی و لایه زیرین ماسه‌ای محدود به دیوارهای شیبدار از طرفین	پیچان‌رودهای محدود شده	
یخرفت، سنگ، تخته‌سنگ نرم	دیوارهای سنگی بلند	پیچان‌رودهای خندقی	
مواد چسبنده	جريان‌های نامتجانس در کanal‌های یخرفتی بزرگ	پیچان‌رود در پیچان‌رود (پیچان‌رودهای بزرگ مشکل از پیچان‌رودهای کوچکتر)	
مواد سخت و نرم	یخرفت‌های نازک روی دشت‌های سنگی	پیچان‌رودهای سینوسی نامنظم	
قلوه‌سنگ با روکش ماسه	دره‌های کوهستانی و تپه ماهوری	پیچان‌رودهای سرگردان	
شن و ماسه	رودخانه‌های با بستر شنی و ماسه‌ای قرار گرفته در نواحی تپه ماهوری	رودخانه‌های پیوندی	

ادامه جدول ۱-۳- انواع شکل پلان رودخانه [۱۴۹]

نوع مواد بستر و کناره	شرایط محیطی	نوع کanal	شکل ظاهری کanal
شن و ماسه	توده‌های یخچالی و نواحی تپه ماهوری	رودخانه‌های شریانی	
شن، ماسه و رس	مخروطه افکنه	رودخانه‌های دو بخشی	
تعویض متنابو جنس مصالح از شن و ماسه و سنگ	رودخانه‌های بزرگ تشکیل یافته در سنگ بستر	شکاف نامنظم رودخانه	
سنگ	تحت‌سنگ‌های شکافه که اغلب با رسوب‌گذاری مواد سنگی به صورت مسطح درآمده	رودخانه‌های با الگوی مستطیلی	
یخرفت، قلوه سنگ، تخته سنگ و سنگ سخت	یخرفت با پوشش عوارض طبیعی زمین	دریاچه‌ها و خیزاب‌ها	

به طور کلی قانون مند نمودن رابطه بین شکل پلان و سایر پارامترهای هندسی رودخانه امری مشکل است و نتایج تجربی به دست آمده از مشاهدات معمولاً کلی بوده و قابل تعمیم به تمام موارد نمی‌باشد. به عنوان مثال براساس مشاهدات می‌توان گفت، رودخانه‌های شریانی معمولاً پهن و کم عمق می‌باشند و یا برای پیچانرودها و جابجایی آن‌ها شکل پلان سینوسی پیش‌بینی می‌شود در حالی که پیچانرودهای توسعه یافته یک فرآیند متنابو از قطع کمربند پیچانرودی با کanal میانبر را از خود نشان می‌دهند.

## ۱-۴- مقطع عرضی

به طور کلی شکل مقطع عرضی رودخانه به عواملی مثل بده، شب، رسوب ورودی، جنس مصالح بستر و کناره و شرایط پوشش گیاهی کناره‌ها بستگی دارد. تحت شرایط طبیعی (شرایطی که بازه مورد مطالعه دست نخورده بوده و تعرضات انسانی و حیوانی آن را متاثر نکرده است) مقطع عرضی متوسط در طول یک دوره زمانی زیاد تغییر نمی‌کند و فقط ممکن است در سیلاپ‌های شدید به طور موقتی تغییر کند. روند توسعه یا کاهش مقطع معمولاً نتیجه تغییرات بده یا رسوب ورودی و یا اعمال طراحی‌های مهندسی در بالادست یا پایین‌دست می‌باشد. به طور کلی تغییر پذیری مقطع عرضی از یک نقطه تا نقطه دیگر در طول کanal به فاکتورهای زیادی بستگی دارد و مقدار آن ممکن است در کانال‌های نسبتاً مستقیم پایدار، کم باشد و در کانال‌های با شکل پلان پیچیده و نسبتاً فعال، زیادتر باشد. به عنوان مثال با در نظر گیری شرایط طبیعی (و نه شرایط مصنوعی از قبیل ساخت سد) در کانال کمابیش مستقیم، پذیره کاهش مقطع عرضی ممکن است در نتیجه رسوب‌گذاری روی کرانه‌های مقطع و افزایش پایداری آن‌ها به وسیله پوشش گیاهی اتفاق بیفتد. در حالی که در یک کanal پیچانرودی، کاهش مقطع وقتی اتفاق می‌افتد که رسوب‌گذاری روی کناره داخلی از فرسایش در کناره خارجی تجاوز کند [۱۴].

بعد از انجام محاسبات هیدرولیکی و محاسبه نیم‌رخ سطح آب، بررسی تغییرات مقطع عرضی و پیش‌بینی مقطع پایدار از اهمیت زیادی برخوردار است. پیش‌بینی می‌شود که مقطع عرضی متوسط در طول یک بازه تحت شرایط کم آبی و سیلاپی مشابه باشد. البته در بعضی موارد ممکن است مقاطع با تغییر تراز سطح آب دچار تغییرات بنیادی شوند. برای مثال چاله‌های فرسایشی و کمربندها در کانال‌های پیچانرودی معمولاً در سیلاپ‌ها عمیق هستند در حالی که محل‌های تغییر احنا (گذرگاه‌های مستقیم) میل دارند که کم



عمق باشند. وقتی نیمرخ سطح آب با استفاده از روش‌های محاسباتی استاندارد و در نظرگیری شرایط مرزی ثابت محاسبه می‌شود، لازم است قابلیت پویایی مرزها نیز مورد توجه قرار گیرد و اگر لازم است آنالیز حساسیت انجام شود.

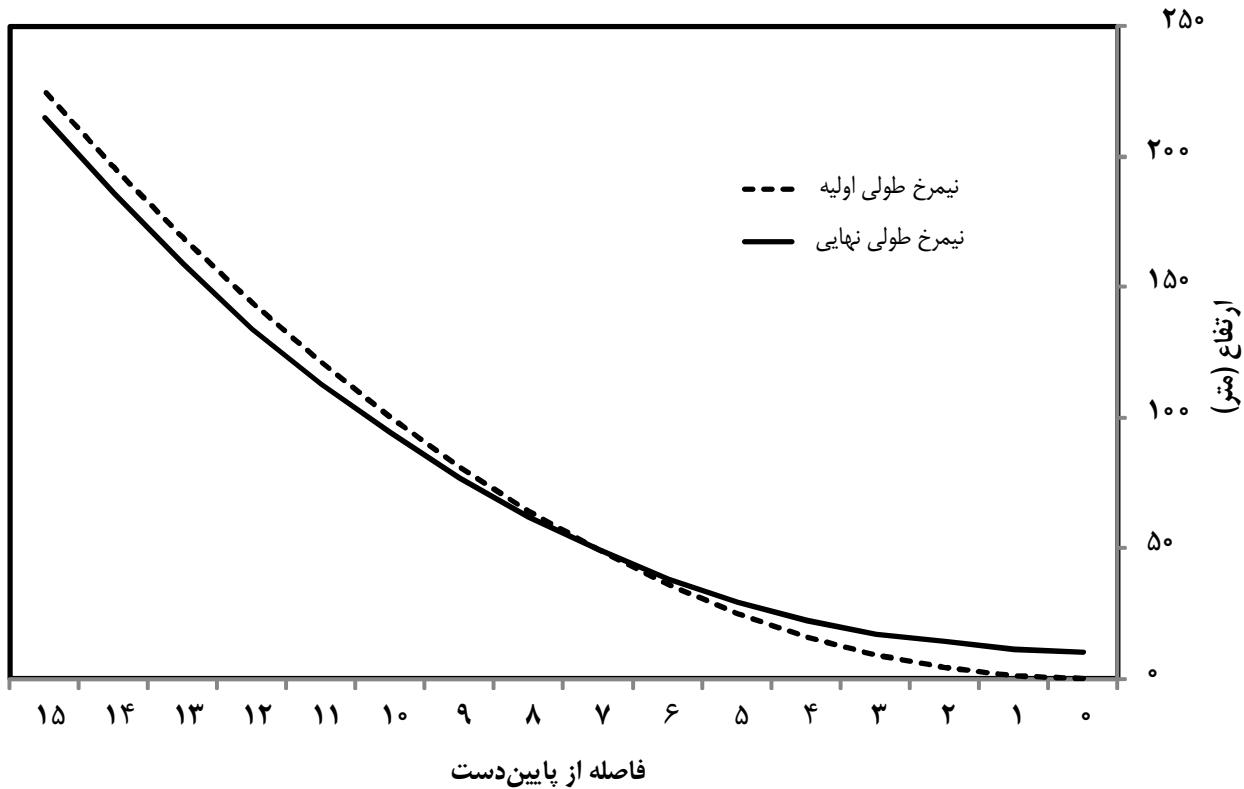
مشکلات هیدرولیکی مقاطع ناپایدار با افزایش جریان در طرح‌های ساماندهی رودخانه و کنترل سیلاپ نظیر احداث گوره در دو طرف کanal، افزایش می‌یابد. اگر کanal در موقعیت طبیعی پایدار خود باقی بماند، در بیشتر موارد بعد از گذشت زمان مقطع عرضی تحت فرسایش ناشی از افزایش بده توسعه پیدا می‌کند و در نتیجه نیمرخ سطح آب محاسباتی، پایین‌تر از نیمرخی قرار می‌گیرد که با شرایط موجود محاسبه شده است. از سوی دیگر اگر در یک پروژه طراحی حفاری و توسعه کanal و تعریض مقطع در نظر گرفته شده باشد، در بیشتر موارد با گذشت زمان مقطع عرضی دچار رسوب‌گذاری شده و تراز نیمرخ سطح آب بالاتر از سطحی قرار می‌گیرد که با شرایط موجود محاسبه می‌شود. یک اشتباه رایج در طراحی کanal برای پروژه‌های مهندسی رودخانه، افزایش مقطع عرضی به منظور عبور سیلاپ‌های نادر می‌باشد. لذا اگرچه حفاری و لایروبی یک روش رایج طراحی در پروژه‌های کنترل سیلاپ می‌باشد، تجربه نشان داده است که این روش دارای مشکلات حفاظت و نگهداری می‌باشد.<sup>[۷۲]</sup>.

### ۱-۴-۳- نیمرخ طولی

شیب رودخانه معمولاً از سرچشممه تا مصب به طور تدریجی کاهش می‌یابد. گاهی به واسطه عوارض زمین‌شناسی و عوامل دیگر شیب کanal به صورت ناگهانی تغییر می‌کند، پاسخ کanal به چنین شرایطی، یک سلسله از فرسایش و رسوب‌گذاری‌ها در جهتی که شرایط پایداری کanal احیا شود، می‌باشد. به عنوان مثال شیب در بالادست یک برآمدگی در بستر کاهش می‌یابد و یا در پایین‌دست یک شاخه فرعی که بخشی از رسوبات را منتقل می‌کند، شیب افزایش می‌یابد.

به همین دلیل است که گفته می‌شود، شیب بستر رودخانه از عوامل بسیار مهم در تغییر شکل پلان رودخانه است و برای بده مفروض، شکل پلان رودخانه به وسیله شیب تعیین می‌شود. به طور کلی، نیمرخ طولی کanal در طول زمان به واسطه فرسایش در بالادست و رسوب‌گذاری در پایین‌دست گرایش به مسطح شدن دارد (شکل ۱-۲). اگرچه در اکثر رودخانه‌های طبیعی روند کاهش شیب به قدری کند است که در مطالعات تاثیرگذار نمی‌باشد، لیکن از آن‌جا که تفسیر تغییرات در یک تناوب تاریخی صورت می‌گیرد، این روند کاهش شیب می‌تواند دارای اثر قابل توجهی باشد.

فرآیندهای طبیعی حاکم بر نیمرخ طولی کanal به واسطه کارهای مهندسی تحت تاثیر قرار می‌گیرند به عنوان مثال در بالادست یک سد در مقایسه با حالت طبیعی احتمال رسوب‌گذاری یا تراز افزایی وجود دارد، در حالی که در پایین‌دست یک سازه تله انداز رسوب کاهش تراز یا فرسایش مورد انتظار است و یا یک فرآیند رایج در کanal‌های کانالیزه شده شامل پیشرفت فرسایش در بالادست و رسوب‌گذاری در پایین‌دست می‌باشد.



شکل ۱-۲- نیمرخ طولی و جهت تغییرات آن در طول زمان

#### ۱-۴-۴- شکل بستر

شکل بستر و زبری هیدرولیکی کانال‌های طبیعی ممکن است در طول کanal به شدت تغییر کند. زبری هیدرولیکی نهایی از ترکیب زبری ناشی از دانه‌بندی و زبری ناشی از شکل عوارض بستر حاصل می‌شود. زبری شکل به‌واسطه نامنظمی در بستر و کناره و تغییرات در شکل پلان افزایش می‌یابد. در کانال‌های ماسه‌ای فعال، شکل‌های بستر ممکن است از دندانه‌های کوچک تا تلماسه‌ها و امواج و نهشته‌های بلندتر تغییر کند (شکل ۱-۳). این شکل‌ها به شرایط جریان بستگی دارد و اساساً زبری هیدرولیکی بستر را کنترل می‌کند. شاید بتوان یک علت اصلی تغییرات غیر قابل پیش‌بینی بدء - اشل رودخانه‌های آبرفتی را تغییرات شکل بستر عنوان نمود. به عنوان مثال در رودخانه‌های ماسه‌ای با شیب تند و نرخ انتقال رسوب بالا وقتی کانال دستخوش یک افزایش در تراز سیلابی می‌شود، کاهش زبری ناشی از شسته شدن شکل‌های بستر سبب بروز تغییرات ناگهانی در منحنی بدء - اشل می‌شود. کانال‌های شکل گرفته در رسوبات درشت‌دانه‌تر شکل‌های پایدارتر و نسبتاً متفاوت‌تری در مقایسه با رودخانه‌های ماسه‌ای دارند و در آن‌ها عامل تعیین کننده زبری هیدرولیکی، دانه‌بندی مصالح تشکیل دهنده می‌باشد. در رودخانه‌های شنی، شکل غالب عوارض بستر تناب و بین استخراها و خیزاب‌ها می‌باشد. استخراها به‌وسیله شیب‌های مسطح تر و مواد ریزدانه‌تر و خیزاب‌ها به‌واسطه شیب‌های تندر و مواد درشت‌دانه‌تر مشخص می‌شوند.

از عوامل مهم دیگر ایجاد زبری می‌توان پوشش گیاهی کناره، سازه‌های محافظت کناره، موائع موجود در سیلابدشت، بیرون زدگی سنگ بستر، چاله‌های فرسایشی و تغییرات ناگهانی در مقطع عرضی را نام برد.

شرایط جریان زیر بحرانی	شرایط جریان فوق بحرانی
دندانه	بستر صاف
تماسه همراه با دندانه	پاد تتماسه، امواج پایدار
تماسه	پاد تتماسه، امواج شکننده
ناپدید شدن تتماسه	سرسره و استخر

شکل ۱-۳- انواع شکل‌های بستر در رودخانه‌های ماسه‌ای [۲]





[omoorepeyman.ir](http://omoorepeyman.ir)

## ۲ فصل

---

---

# مطالعات لازم برای تعیین شکل هندسی مقطع و راستای بهینه رودخانه





[omoorepeyman.ir](http://omoorepeyman.ir)

## ۲-۱- جمع‌آوری و تولید اطلاعات

ارزیابی پایداری کanal نیازمند جمع‌آوری اطلاعات مربوط به حوضه آبریز رودخانه و بازه مورد مطالعه می‌باشد. بدیهی است اطلاعات جمع‌آوری شده در هر پروژه، بسته به ابعاد پروژه، زمان و منابع در دسترس ممکن است با نظر کارشناسی فقط بخشی از اطلاعات قید شده در زیر را پوشش دهد.

### ۲-۱-۱- سابقه تاریخی

در ارزیابی یک سامانه، چگونگی سابقه تاریخی آن که ممکن است پایداری و ریختشناسی آن را تحت تاثیر قرار دهد از اهمیت قابل توجهی برخوردار است. به طوری که در بعضی از نواحی مشخصات فعلی جریان نتیجه سابقه تاریخی گذشته آن می‌باشد. البته جمع‌آوری مستندات سابقه تاریخی رودخانه کار مشکلی است. به هر حال مقایسه نقشه‌های تاریخی، عکس‌های هوایی و زمینی و تصاویر ماهواره‌ای می‌تواند راهنمای مناسبی محسوب گردد به خصوص هنگامی که تغییرات قبل توجهی در رودخانه رخ داده است و حتی ممکن است که این امکان وجود داشته باشد که از این طریق اطلاعاتی راجع به علت این تغییرات بدست آید.

اطلاعات تاریخی، هم مربوط به محدوده مورد بررسی نیاز است و هم مربوط به حوضه بالادست آن. برخی از موارد قبل توجه در این زمینه را می‌توان به صورت زیر لیست نمود:

- تغییرات قبل توجه در کاربری اراضی (این تغییرات غالباً با تغییر بده جریان و رسوب، رودخانه را تحت تاثیر قرار می‌دهد).
  - اطلاعات سیلاب‌های تاریخی بزرگ که در ایستگاه‌های هیدرومتری ثبت شده است
  - انحرافات قبلی به داخل یا خارج رودخانه برای کنترل سیلاب، آبیاری و اهداف دیگر
  - اطلاعات مربوط به تعمیر و بهسازی مقطع عرضی پل‌ها و سایر سازه‌های موجود در مسیر رودخانه
- اطلاعات با ترتیب تاریخی آن‌ها می‌تواند در جداولی ثبت شود. برخی از منابع پیشنهادی برای استخراج اطلاعات تاریخی عبارتند از:
- گزارش‌ها و مطالعات قبلی
  - عکس‌های هوایی قدیم و جدید
  - نقشه‌های توپوگرافی
  - تحلیل تصاویر ماهواره‌ای
  - آمار سیلاب‌ها و بارندگی‌های تاریخی
  - آمار ایستگاه‌های هواشناسی
  - نقشه‌های کاربری اراضی

### ۲-۱-۲- تفسیر نقشه‌ها، عکس‌های هوایی و تصاویر ماهواره‌ای

نقشه‌های توپوگرافی با مقیاس‌های مختلف می‌توانند نشان‌دهنده طبیعت حوضه آبریز، شکل پلان و وضعیت سیلابدشت و پارامترهای فیزیوگرافی حوضه باشد. نقشه‌های تاریخی می‌تواند برای بررسی تغییرات شکل پلان مورد استفاده قرار گیرد. نیمرخ‌های طولی و شبیه‌های تقریبی نیز از طریق نقشه‌های توپوگرافی قبل استخراج می‌باشند. بدیهی است برای رودخانه‌های نواحی کوهستانی و نیز سرشارخه‌ها نیاز به نقشه‌های توپوگرافی با دقت بالاتر می‌باشد.



عکس‌های هوایی، کاربردی‌ترین ابزار سنجش از دور برای مطالعه رودخانه و تغییرات آن محسوب می‌شوند و شاید محدودیت استفاده از آن‌ها، در نواحی کوهستانی با پوشش جنگلی زیاد می‌باشد زیرا در این نواحی عوارض مورفولوژیکی با پوشش گیاهی پوشانده می‌شود. عکس‌های هوایی امکان بررسی محدوده‌های فرسایش‌پذیر، رسوب‌گذار و همچنین موقعیت و شکل پلان را در زمان‌های مختلف می‌دهند.

کیفیت عکس‌برداری و مناسب بودن مقیاس عکس‌ها در تاریخ‌های مختلف متفاوت است. در حالت کلی مقیاس‌های ۱/۱۰۰۰۰ تا ۱/۳۰۰۰۰ بسیار مناسب می‌باشند. مفسران تجربی معمولاً از یک دستگاه استروسکوپ جیبی برای دیدن استفاده می‌کنند. تصاویر ماهواره‌ای نیز به طور کلی از سال ۱۳۵۱ به بعد در دسترس می‌باشند و برای بررسی مشخصات حوضه و تغییرات کاربری اراضی بسیار سودمند هستند. وقتی پایین تصاویر ماهواره‌ای قبلی استفاده آن‌ها را برای مطالعات محدود می‌کند. با استفاده از نرم افزارهای RS و GIS و مهندسین و محققین قادر خواهد بود که تحلیل‌های جزئی‌تر از تغییرات کاربری اراضی حوضه، تشکیل نهشته‌های رسوبی، فرسایش کناره‌ها، مهاجرت پیچانرود و تغییرات عرض سیل‌گیر انجام دهند و در نتیجه با دسترسی به یک بانک اطلاعاتی سازمان یافته امکان تحلیل‌های چند گانه نیز وجود دارد. به هر حال تصویر خواه با ماهواره تهیه شده باشد و یا اسکن یک عکس هوایی باشد می‌تواند با یک نقشه مشخص زمین مرجع شود و در یک لایه GIS قرار گیرد. توانایی تحلیل بانک اطلاعاتی و روی‌هم اندازی لایه‌های مختلف، این امکان را ایجاد می‌نماید که با اطمینان بالاتری تصمیم‌گیری شود. در واقع روش‌های دستی پلانیمتری تحلیل رودخانه با تکنولوژی GIS و سنجش از دور تکمیل و جایگزین شده است.

### ۲-۳- بازدید صحرایی

در ارزیابی پایداری یک حوضه مشاهدات صحرایی از اهمیت قابل توجهی برخوردار است. بازدید صحرایی باید پس از بازنگری نقشه‌ها و عکس‌های هوایی موجود صورت گیرد و ممکن است در مراحل بعدی نیاز به بازدیدها و بررسی‌های بیشتری باشد. بازدید می‌تواند هم به صورت زمینی و در مناطقی که امکان بازدید زمینی وجود ندارد به صورت هوایی انجام شود. بدیهی است در هر بازدید ثبت عوارض و رویدادهای مهم توسط دوربین عکاسی یا فیلمبرداری و نیز یادداشت برداری از اهمیت شایان توجهی برخوردار است. حاشیه‌نویسی و شماره‌گذاری عکس‌ها جهت تحلیل‌های بعدی و شناخت عوارض بسیار سودمند می‌باشد.

بازدید باید توسط متخصصین در زمینه هیدرولیک رودخانه‌ها و مشکلات پایداری انجام شود. بازدید اصلی بهتر است در موقع کم آبی یا جریان متوسط که بستر و کناره‌ها به آسانی دیده می‌شوند صورت گیرد از این رو در نواحی سردسیر بازدید اصلی در فصول گرم که کanal با بین و برف پوشیده نشده است، باید صورت گیرد. در مواقعی نیاز به بررسی و بازدید در موقع سیلابی نیز احساس می‌شود. مشاهدات صورت گرفته در محل مقطع عرضی پل‌ها برای توجیه پایداری زیاد قابل اعتماد نیستند. گاهی اوقات ممکن است ناپایداری هیدرولیکی ایجاد شده توسط پل‌ها در طول زمان صورت گیرد. همچنین در بسیاری نمونه‌ها جانمایی پل به لحاظ پوشش مقطع هیدرولیکی و نیز مهاجرت پیچانرود جایگاه مناسبی نمی‌باشد.

### ۴-۱- عوارض و نقاط کلیدی

برخی از عوارض کلیدی که در بازدید صحرایی باید مورد توجه ویژه قرار بگیرند به شرح زیر می‌باشد. البته این موارد همه عوارض را پوشش نمی‌دهد و در برخی نمونه‌های مطالعاتی خاص نیاز به در نظر گیری فاکتورهای دیگری نیز می‌باشد.



- حوضه بالادست
- کناره‌ها و شکل پلان رودخانه
- نیمrix طولی کanal
- نیمrix سطح آب و هیدرولیک جریان
- بازه پایین دست
- عمومی: عکس‌های هوایی، شاهدان سیالاب‌های گذشته، اثر تجاوزات قبلی به بستر و حریم رودخانه و ...

#### ۲-۱-۴- شرایط حوضه بالادست

- توپوگرافی، نوع خاک، پوشش گیاهی، کاربری اراضی و تغییرات مداوم رودخانه
- نواحی فعال از نظر فرسایش و رسوب‌گذاری و نیز منابع رسوبی باید مورد توجه قرار گیرد، همچنین تشخیص نوع فرسایش ورقه‌ای، خندقی، شیاری و غیره حائز اهمیت است
- سامانه‌های آبیاری و زهکشی و انحرافات جریان
- ناپایداری در محل شاخه‌های فرعی
- عوامل کنترل کننده زمین ریخت‌شناسی همچون پسته‌ها و خندق‌ها

#### ۲-۲- کناره‌ها و شکل پلان رودخانه

- عوامل کنترل کننده سازه‌ای و زمین‌شناسی بر روی مهاجرت رودخانه: دیواره‌های دره، چینه‌های سنگی و رسی، پل‌ها، سدها و ...
- فرآیندهای مهاجرت و جابجایی رودخانه: پیچانروودی شدن، کanal میانبر، شریانی و چند شاخه شدن و ...
- خاک کناره و چینه‌شناسی آن: ترکیب، توزیع دانه‌بندی، لایه‌بندی و ...
- گسیختگی و فرسایش کناره: شرایط، علل و مکانیسم‌ها
- شرایط نشت و زهکشی به خصوص بعد از جریان‌های بزرگ: آبگیرهای مجاور، شیوه‌های آبیاری و زراعت
- انواع و شدت پوشش گیاهی و سامانه‌ی ریشه‌های آن‌ها در کناره‌ها و سیالابدشت و اهمیت آن‌ها برای جلوگیری از فرسایش، پایداری شبی، زبری هیدرولیکی، تله اندازی رسوبات، جابجایی رودخانه و ... (سن و سابقه تاریخی پوشش گیاهی کناره گاهی اوقات می‌تواند مبنی نرخ جابجایی و ارتفاع سیالاب باشد.)
- در نواحی سردسیر: اثر بیخ روی کناره‌ها و پوشش گیاهی و اثر آب شدن بیخ
- عملیات حفاظت کناره که در حال حاضر و یا در گذشته انجام شده است و تا چه حدی این تمهیدات دچار خرابی و آسیب شده و علت آن چه بوده است
- شرایط سیالابدشت: خاکریزهای طبیعی و مصنوعی، موائع جریان، وجود و یا عدم وجود پوشش گیاهی، زبری هیدرولیکی، محل‌های آبگیری یا ورود جریان و ...



### ۲-۳-۴- بستر و نیمرخ طولی کanal

- کترل‌های نیمرخ: پشتدها، آبشارها، نواحی شکاف و شکستگی، زیرگذرها، سرریزها، سدها و ...
- نامنظمی بستر جریان: گودال‌های فرسایشی، اشکال بستر آبرفتی و ...
- وضعیت، شکل و توزیع دانه‌بندی نهشته‌های رسوبی در طول کanal
- ضخامت بستر فعال در جایی که گمانه زنی و حفاری به لایه‌های زیرین امکان پذیر می‌باشد
- بزرگ‌ترین دانه‌ای که در سیلاپ‌های قبلی جایجا شده، شدت نرخ انتقال بار بستر در جریان‌های معمولی و یا در شرایط

#### سیلاپی

- وقوع تراز کاهی: محل شاخه‌های فرعی، پایه‌های پل، زیر شویی کناره‌های رودخانه و ...
- وقوع تراز افزایی: زیر آب رفتن خاکریزها، موانع در طول کanal و دهانه‌های آبگیر مدفون در رسوبات

### ۲-۴-۴- هیدرولیک جریان و نیمرخ سطح آب

- تاریخ‌های محتمل و داغاب سیلاپ‌های اخیر
- داغاب آب به‌جا مانده ناشی از بالا آمدن و پایین رفتن سطح آب در اطراف پایه‌های پل
- تجمع و انسداد واریزه‌ها
- عکس‌های موضعی و شواهد توصیفی از شرایط سیلاپی
- سرعت‌های تقریبی به هنگام مشاهده
- زبری هیدرولیکی تخمین زده براساس تجربه عمومی (به منظور تایید مقادیر محاسباتی به‌دست آمده)

### ۲-۴-۵- بازه‌های بالادست و پایین‌دست

شرایط کanal در بعضی فواصل بالادست و پایین‌دست ناحیه مورد مطالعه با توجه کافی به عوارضی که احتمالاً در طراحی‌های مهندسی تاثیرگذار می‌باشند و یا در خطر تغییرات تحملی تحت تاثیر طراحی‌ها می‌باشند، باید مورد بررسی و بازدید قرار بگیرد.

### ۲-۱-۵- نقشه‌برداری کanal اصلی و سیلاپ‌بدشت

#### ۲-۱-۵-۱- توپوگرافی

نقشه‌های توپوگرافی و فتوگرامتری به منظور تهیه خطوط تراز، مقاطع عرضی شامل مجرای اصلی و سیلاپ‌بدشت و نیمرخ‌های طولی، نیاز اولیه هر پروژه مطالعاتی و اجرایی می‌باشند. توجه به یکسری نکات می‌تواند کاربرد اطلاعات نقشه‌برداری برای ارزیابی پایداری را بهبود ببخشد.

- مقاطع عرضی بهتر است نمایانگر تغییرات عمدی در پوشش گیاهی، تغییرات در لایه‌بندی خاک کناره، پوشش‌های حفاظتی کناره، تراز آب در هنگام نقشه‌برداری و داغاب مشاهداتی باشند. موقعیت مقطع در پلان از این نظر که در بازه مستقیم یا پیچان قرار گرفته است، مشخص باشد. اگر عکس‌های هوایی اخیر محدوده مطالعاتی در دسترس باشند از آن‌ها نیز می‌توان جهت تعیین موقعیت مقطع استفاده نمود.

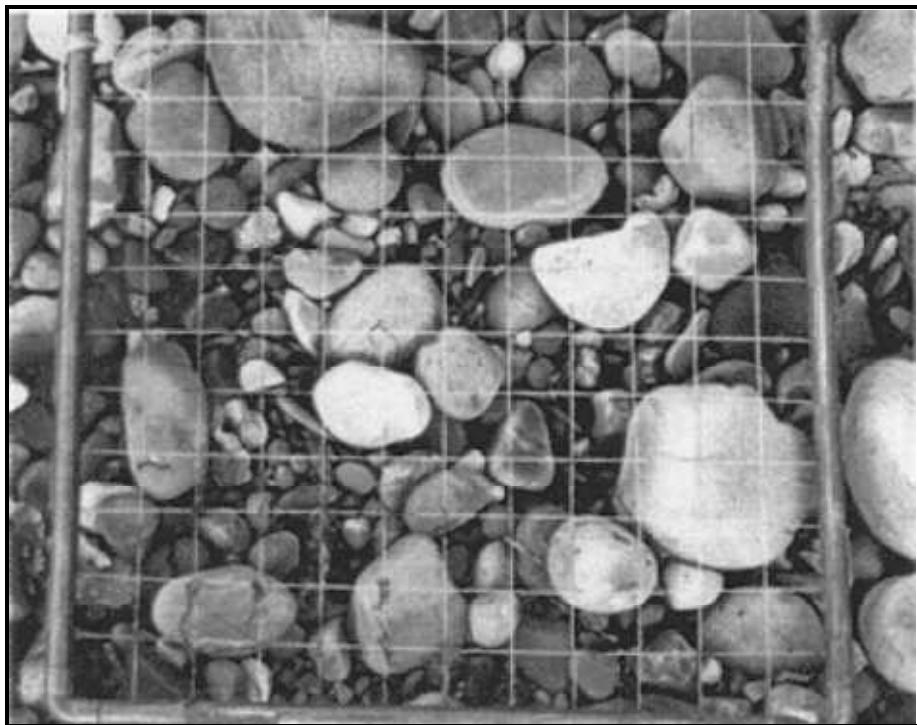


- در نیمروز طولی موقعیت سازه‌های عرضی، تغییرات ناگهانی شیب و نیز ورود یا خروج شاخه‌های فرعی نشان داده شود.
- فواصل نشان داده شده در نیمروز جریان تک شاخه باید در طول خط مرکزی اندازه‌گیری شده باشد. در رودخانه‌های چند شاخه یا شریانی، کanal اصلی باید مورد توجه قرار بگیرد. در سامانه‌های کاملاً شریانی معمول است که در طول مرکز مسیر شریانی اندازه‌گیری‌ها انجام شود. اساس و شیوه اندازه‌گیری فواصل باید به‌طور کامل شرح داده شود. نقاط ثابت مانند محل تقاطع جاده‌ها، پل‌ها و ورودی شاخه‌های فرعی باید نشان داده شود.

## ۲-۱-۵- مواد و مصالح

نمونه‌برداری از مواد بستر و کناره به منظور استخراج منحنی دانه‌بندی و سایر خصوصیات مواد تشکیل دهنده مورد نیاز است. موقعیت و فراوانی محل‌های نمونه‌برداری باید بر پایه بازدیدهای صحرایی و تفسیر عکس‌های هوایی انتخاب شده باشد. در رودخانه‌های درشت‌دانه به علت درشتی دانه‌ها نمونه‌برداری و جمع‌آوری دامنه مطلوب دانه‌ها میسر نبوده و دقت مناسبی را ارائه نمی‌کند. یک راه حل تهیه عکس از سطح بستر با استفاده از شبکه سیمی و تحلیل عکس و استخراج توزیع دانه‌بندی می‌باشد (شکل ۱-۲) در صورتی که مواد سطحی و زیرسطحی یکسان باشند توزیع دانه‌بندی به دست آمده از این روش معادل توزیع روش حجمی معادل می‌باشد [۳۷]. البته در بعضی رودخانه‌های درشت‌دانه توزیع دانه‌بندی لایه سطحی و زیرسطحی به‌واسطه اثر مسلح‌سازی کاملاً متفاوت می‌باشند. پدیده آرمورینگ<sup>۱</sup> در رودخانه‌هایی که در آن‌ها بستر تقریباً غیرفعال است، نسبت به رودخانه‌هایی که در آن‌ها نرخ انتقال رسوب بستر قابل توجه است محتمل‌تر می‌باشد. در صورت چنین حالتی بهتر است از مواد لایه زیر سطحی نمونه‌های حجمی تهیه شود که اندازه‌های بزرگ را نیز پوشش دهد.

در رودخانه‌هایی که در مواد نسبتاً ریزدانه شکل گرفته‌اند در فواصل مشخص ضخامت لایه فعال از طریق میله‌های فلزی قابل محاسبه است. چنین محاسباتی به‌ویژه در محاسبه پتانسیل فرسایش بستر بسیار ارزشمند می‌باشند. در بعضی نمونه‌ها برای محاسبه ضخامت لایه رسوبی نیاز به روش‌های ژئوفیزیکی می‌باشد. در برخی حالات که روش‌های غیر مستقیم برای بررسی لایه‌بندی میسر نیست، گمانه زنی و حفاری پیشنهاد می‌شود.



شکل ۲-۱- روشن عکس برداری از رودخانه‌های شنی با شبکه سیمی به منظور استخراج دانه‌بندی ۷۲۱

### ۲-۳-۵- فرسایش و گسیختگی کناره

مشخصات کلی مربوط به فرسایش و گسیختگی کناره‌ها در بازدیدهای صحرایی ثبت خواهد شد. در بعضی حالات نیاز به بررسی بیشتر مکان‌های فرسایش‌پذیر و ثبت شدت فرسایش‌پذیری خاک کناره، ارتفاع و شیب آن می‌باشد.

### ۲-۴-۶- داده‌های جریان

داده‌های جریان قسمت اساسی تحلیل پایداری کانال می‌باشند. داده‌های مورد نیاز شامل بدنهای ثبت شده، روابط بده با دوره بازگشت‌های مختلف، منحنی تداوم جریان و روابط بده- اشل می‌باشند. داده‌های جریان معمولاً در ایستگاه‌های هیدرومتری ثبت می‌شوند. به هر حال استفاده از مثلاً منحنی بده- اشل در ایستگاه آب‌سنگی، در طول مقاطع دیگر از بازه از دقت قابل قبولی برخوردار نمی‌باشد. در حوضه‌های فاقد ایستگاه اندازه‌گیری تخمين بده از روش مقایسه و شیوه‌سازی هیدرولوژیکی و با مدل‌سازی حوضه به دست می‌آید. در پروژه‌های کنترل سیالاب کوچک، فقدان داده‌های جریان امکان تحلیل پایداری را محدود می‌کند.

### ۲-۵-۶- بده ثبت شده

توالی تاریخی مقادیر حداکثر بده سالانه برای توجیه و تفسیر بررسی‌ها و بازدیدهای صحرایی بسیار سودمند می‌باشد. به خصوص در حوضه‌های کوچک باید به حداکثر سیالاب لحظه‌ای به جای بده حداکثر روزانه توجه شود. اگر طی سال‌های متمادی سیالاب بزرگی وجود نداشته باشد، ممکن است به غلط پایداری بلند مدت رودخانه تغییر شود. از طرف دیگر یک سیالاب خیلی بزرگ اخیر ممکن است سبب تصور ناپایداری شدید رودخانه شده و منجر به برداشت اغراق‌آمیز از ناپایداری بلندمدت آن شود.

## ۲-۱-۶- روابط سیلاب با دوره بازگشت‌های مختلف

برون‌بایی بده‌های متناظر با دوره بازگشت‌های خیلی بزرگ‌تر از بده‌های ثبت شده دوره آماری سبب ایجاد خطای قابل ملاحظه‌ای در تحلیل‌ها خواهد شد. بهتر است که از روی این روابط دوره بازگشت متناظر با بده مقطع پر استخراج شود. در صورتی که دوره بازگشت به‌دست آمده خارج از محدوده ۱ تا ۵ سال قرار گیرد، آمار هیدرولوژی ثبت شده نیاز به بازنگری دارد.

## ۲-۱-۳- روابط تداوم جریان

رابطه تداوم جریان در ارزیابی چگونگی حرکت مواد بستر در کنار یک تحلیل آستانه حرکت بسیار سودمند خواهد بود. همان‌طور که در بخش ۱-۲-۱ توضیح داده شد، یکی از کاربردهای این روابط محاسبه بده مؤثر جریان می‌باشد. همچنین این روابط در محاسبه مقادیر بده‌های شاخص همچون بده عادی، بده میانه و بده نرمال بسیار سودمند خواهند بود.

## ۲-۱-۴- روابط بده- اشل

به منظور تحلیل کمی پایداری رودخانه‌ها به رابطه بده- اشل قابل اعتماد در طول بازه موردنظر نیاز می‌باشد. یک رابطه بده- اشل نادرست می‌تواند کاملاً گمراх کننده باشد. در ایستگاه‌هایی که مقادیر اشل در زمان‌های مختلف برای مقادیر ثابت بده ثبت شده می‌توان روابط بده اشل را با توالی تاریخی توسعه داد. در مواقعي که داده ثبت شده مناسب وجود ندارد، روابط بده اشل با تحلیل جریان غیر یکنواخت با استفاده از نرم‌افزار Hec-Ras یا نرم‌افزارهای مشابه و یا تحلیل جریان یکنواخت با استفاده از داده‌های مقطع عرضی و شبیه به‌دست می‌آیند.

متاسفانه محدودیت‌های تحلیل جریان بستر ثابت در جایی که رودخانه دارای جداره متحرک می‌باشد به قدر کفايت بررسی نشده است. از این رو به کارگیری مقاطع نقشه‌برداری که در شرایط کم آبی برداشت شده‌اند برای شرایط سیلابی کار درستی نمی‌باشد زیرا اثر فرسایش و رسوب‌گذاری در آن‌ها در نظر گرفته نشده است.

بزرگ‌ترین مشکل در استخراج رابطه بده- اشل تخمین درست زبری هیدرولیکی است از این رو واسنجی این روابط براساس مقادیر مشاهداتی ابزاری سودمند جهت کالیبراسیون زبری هیدرولیکی محسوب می‌شود.

در رودخانه‌های با بستر ماسه‌ای که امکان تشکیل فرم بستر وجود دارد، بهتر است از روش‌های تعیین بده- اشل با منظور کردن اثر فرم بستر استفاده شود. برای این منظور روش‌های مختلفی ارائه شده است [۴].

## ۲-۱-۷- اطلاعات زمین‌شناسی و ژئوتکنیک

اطلاعات زمین‌شناسی و ژئوتکنیک در ارزیابی پایداری کanal از اهمیت بهسزایی برخوردار می‌باشند. شناسایی منشای زمین‌شناسی خاک‌ها و تعامل رسوبات با فرآیندهای رودخانه بسیار سودمند می‌باشد. برخی از این اطلاعات را می‌توان به صورت زیر بیان کرد:

- معمولاً چینه‌های سنگی، رسوبات شنی موجود در مصالح چسبنده، یخچال‌ها و تپه‌های رسی می‌توانند مبین مناطقی باشند که در مقابل فرسایش مقاومت می‌کنند و در پلان نقاط نسبتاً ثابتی می‌باشند. البته گاهی اوقات صخره‌های نرم و نهشته‌های چسبنده تحت تاثیر هوازدگی و یا فرآیندهای مثل تر و خشک شدن متوالی و یا آب شدن یخ‌ها تقریباً به سرعت مقاومت خود را از دست داده و یا به رسوبات با چسبنده‌گی کمتر تجهیزه می‌شوند.



- شرایط ژئوتکنیکی که سبب گسیختگی کناره در خاک‌ها با مصالح آبرفتی می‌شوند عبارتند از فرسایش داخلی سیلت و لای و مواد رسیدانه به‌واسطه پدیده رگاب، جابجایی و تشکیل ترک کششی، افت ناگهانی سطح آب به‌واسطه تعییر شرایط سیلابی (تحقیق شرایط زهکشی نشده و توزیع فشار آب منفذی به‌صورت هیدرواستاتیک) و سست شدن لایه سطحی به‌واسطه تعییرات رطوبت و درجه حرارت.
- خاک‌های به‌دست آمده از فرسایش بادی که ترکیبی از رس و لای می‌باشد می‌توانند شیب‌های تندری را تا زمانی که خشک هستند تشکیل دهند ولی این خاک‌ها استعداد زیادی برای از دست دادن چسبندگی خود در اثر قرارگیری در معرض رواناب سطحی دارند.
- خاک‌های واریزهای اغلب از هوازدگی صخره‌های لایه‌های زیرین و جابجایی ثقلی متعاقب آن حاصل و در شیب‌های تندری دره رودخانه‌ها تشکیل می‌شوند. در دوره‌های پرآبی در معرض کاهش مقاومت به‌واسطه افزایش وزن واحد قرار دارند که سبب گسیختگی بنیادی کناره می‌شود.
- نهشته‌های یخچالی معمولاً شامل ترکیبی از لای، رس، ماسه، شن و قلوه سنگ‌ها می‌باشد و در مقابل فرسایش نسبتاً مقاوم هستند و بیشتر جریان‌های تشکیل شده در این نهشته‌ها نرخ‌های کوچکی از فرسایش و جابجایی کانال را نشان می‌دهند. کف‌کندگی بلندمدت جریان در نهشته‌های یخچالی سبب به جا ماندن یک لایه مسلح سطحی قلوه سنگی می‌شود که در مقابل حرکت تحت جریان عبوری مقاوم می‌باشد.

## ۸-۱-۲- انتقال رسوب

- برای ارزیابی و تحلیل همه جانبه رسوبات می‌توان به مراجع مختلفی که در این زمینه وجود دارد مراجعه نمود. در بعضی مواقع ارزیابی کیفی نیز بسیار سودمند و مفید خواهد بود. در این رابطه نکات زیر به چنین ارزیابی کمک می‌کنند.
- درجه نسبی نرخ انتقال رسوب بستر (پایین، متوسط و یا بالا بودن آن) از طریق بازدیدهای متخصصین با تجربه در شرایط کم آبی قابل قضاوت می‌باشد. رودخانه‌های با نرخ انتقال رسوب بالا دارای نواحی بزرگی می‌باشند که در آن‌ها مواد بستر بدون هیچ‌گونه پوشش گیاهی می‌باشند. و در رودخانه‌های با نرخ انتقال رسوب پایین اغلب کناره‌ها پایدار بوده و مواد دانه‌ای و سنگی با پوشش گیاهی و خزه یا جلیک پوشانده شده‌اند.
- مقدار بار شسته نیز می‌تواند از نهشته‌های سیلتی و رسی در نواحی که آب را کد می‌باشد و یا رسوبات به جا مانده در قسمت‌های فوقانی کناره‌ها و سیلابدشت مورد قضاوت قرار گیرد. در رودخانه‌هایی که بار شسته بالایی دارند ضخامت اصلی و عمدۀ لایه رسی و لایی هنوز با پوشش گیاهی درگیر و تثبیت نشده است. در رودخانه‌های با بار شسته پایین در قسمت‌های فوقانی کناره و سیلابدشت مصالح دانه‌ای خالص مشاهده می‌شود.
- علی‌رغم موارد گفته شده در فوق شواهد بعضی اوقات به علت فقدان تجربیات منطقه‌ای و موضعی گمراه کننده می‌باشند. برای مثال نرخ انتقال رسوب متوسط کانال ممکن است به طرز قابل توجهی از نواحی خشک به مرطوب یا نواحی سردسیر به گرم‌سیر فرق کند. توصیف وضعیت نرخ انتقال رسوب به صورت کم، متوسط و زیاد اساساً مربوط به بدههای بزرگ به عنوان مثال متوسط سیل سالانه می‌شود. چنین طرحی ممکن است برای رودخانه‌های فصلی در نواحی خشک مفید

نباشد زیرا در این رودخانه‌ها سیلاپ مستعد برای انتقال رسوب در فواصل زمانی غیر محتمل اتفاق می‌افتد و کanal رودخانه در بیشتر اوقات خشک است.

- در جریان‌های پیچانزودی که در آن‌ها مهاجرت پیچانزود در سیلاپدشت آبرفتی قانون‌مند می‌باشد میزان و نرخ انتقال رسوب با نرخ جابجایی پیچانزود مرتبط است.

- یک شکل پلان شریانی معمولاً و البته نه همیشه نرخ انتقال رسوب بار بستر بزرگی را نشان می‌دهد. در حالی که یک شکل پلان پیچانزود کنترل شده بدون نهشته‌های رسوبی مشخص معمولاً دارای نرخ انتقال رسوب پایینی می‌باشد اگرچه بار شسته در چنین سامانه‌ای ممکن است بالا باشد.

## ۲-۲- مطالعات لازم برای تعیین شکل هندسی مقطع و راستای رودخانه

به طور کلی تعیین مشخصات مناسب هندسه مقطع و راستای رودخانه و تعریف یک الگوی هندسی پایدار برای آن، مستلزم انجام مطالعات ویژه می‌باشد. این مطالعات عبارتند از: مطالعات هیدرولوژیکی حوضه آبریز رودخانه، مطالعات هیدرولیک جریان، مطالعه فرسایش و رسوب حوضه آبریز و رودخانه، مطالعات زمین‌شناسی، زمین‌ریخت‌شناسی و خاک‌شناسی و نهایتاً مطالعات ریخت‌شناسی رودخانه که شامل بررسی تغییرات رودخانه در پلان و مقطع می‌شود.

### ۲-۲-۱- هیدرولوژی

تعیین مشخصات بهینه مقطع و راستای رودخانه مستلزم مطالعات هیدرولوژیکی جهت به‌دست آوردن بده جریان و سایر ویژگی‌های هیدرولوژی حوضه آبریز مربوط می‌باشد. بده جریان یکی از متغیرهای مستقلی است که با تغییر آن مشخصات هندسی مقطع و پلان رودخانه نیز تغییر می‌کنند. بخش اعظم داش هیدرولوژی، در مورد ریخت‌شناسی و رفتار رودخانه‌ها برنتایج حاصل از اندازه‌گیری‌های مستقیم شرایط جریان، استوار است. در یک ایستگاه هیدرومتری اندازه‌گیری سطح آب، سرعت آب، عمق آب، میزان جریان آب رودخانه و حمل رسوب به صورت مواد معلق و بار کف با نمونه‌برداری در مقاطع زمانی مختلف به صورت حجم جریان و نیز وزن رسوبات انتقالی در واحد زمان تهیه می‌شوند.

مفاهیمی چون وقوع سیلاپ‌ها، تداوم دوره‌های ترسالی و خشکسالی و تغییرات فصلی و روزانه بده جریان از جمله عوامل تاثیرگذار در شکل‌گیری مشخصه‌های هندسی مسیر، جابجایی‌های عرضی و طولی، تشکیل میان‌برها و سایر پدیده‌های ریخت‌شناسی در رودخانه تلقی می‌گردد. تغییرات بده جریان در یک دوره زمانی معین معرف رژیم جریان بوده و آن‌مود جریان سالیانه از جمله شاخص‌های متداول برای تعیین آن است که با توجه به آن می‌توان با توجه به تغییرات آن در مورد فرآیندهای ریخت‌شناسیک رودخانه قضاؤت نمود [۱].

نقش سیلاپ در این مطالعات به لحاظ تاثیر این فاکتور در وضعیت پایداری رودخانه در خور توجه فراوان است. روش‌های مختلفی برای محاسبه پیک سیلاپ و نیز روندیابی آن در سطح حوضه وجود دارد که از کتب مختلف هیدرولوژی قابل استخراج می‌باشد، عامل اصلی در انتخاب یک روش محاسبه سیلاپ، داده‌های موجود می‌باشد. امروزه نرم افزارهای کامپیوتری برای محاسبه پیک سیلاپ و نیز شبیه‌سازی کامپیوتری روندیابی طراحی شده‌اند و امکان اتصال آن‌ها به سامانه‌ی اطلاعات جغرافیایی، این محاسبات را بسیار ساده نموده است.



علاوه بر مقدار اوج سیلان، هیدروگراف جریان و مدت دوام سیل نیز حائز اهمیت است [۱]. نظام آبدهی در رودخانه‌ها ثابت نبوده و در سال‌های مختلف بدء جریان تغییر می‌نماید و به تبعیت از شرایط آب و هوایی، دوره‌های خشکسالی و ترسالی در رودخانه‌ها مشاهده می‌شود. در دوره ترسالی بدء جریان به تدریج افزایش یافته و مقدار حداکثر خود را در پرآب‌ترین سال تجربه می‌کند. در دوره خشکسالی برعکس بدء جریان رو به کاهش گذاشته و طی چند سال متولی سرانجام حداقل بدء جریان اتفاق می‌افتد. برای تعیین کمیت جریان در دوره‌های خشکسالی و ترسالی منحنی فراوانی آن‌ها با استفاده از توزیع‌های آماری ترسیم می‌گردد [۱].

### ۱-۱-۲- بدء غالب

با این که رودخانه‌ها دامنه وسیعی از جریان‌ها را تجربه می‌کنند، عقیده بر آن است که آن‌ها روی هم رفته در یک دوره بازگشت مشخص شکل و ابعادشان را با یک جریان غالب تنظیم می‌کنند و بدء غالب جریانی است که شکل و ابعاد رودخانه را تحت جریان‌های دائمی (غیرسیلانی) کنترل می‌کند و مقطع تحت این جریان پایدار خواهد بود [۳۱]. تعاریف متعددی برای بدء غالب ارائه شده است، به‌طور کلی روش‌های تعیین بدء غالب شکل دهنده کanal را می‌توان به سه دسته زیر تقسیم نمود:

- بدء موثر
- بدء مقطع پر
- بدء با دوره بازگشت ۲/۳۳ سال (سیل متوسط سالانه)

#### الف- بدء موثر

تحلیل داده‌های رسوبات حمل شده در برخی از رودخانه‌ها نشان می‌دهد در کanal‌های پایدار بیشترین حجم رسوبات، تحت بدء شکل دهنده کanal منتقل می‌شود. به عبارتی بدء موثر مقدار بدءی است که در طول یک دوره مشخص بیشترین وزن رسوب را انتقال داده است.

اگر چه مقدار بدء موثر به طبیعت رژیم جریان و انتقال رسوب رودخانه وابسته است، بسته به روند محاسبات برای یک بازه مشخص ممکن است مقادیر مختلفی به بدء موثر نسبت داده شود. حالت ایده‌آل آن است که مقادیر بار رسوبی (بستر، معلق و کل) به‌طور پیوسته اندازه‌گیری شده و سپس از روی آن مقدار بدء موثر مربوط استخراج شود [۹].

فقدان اندازه‌گیری‌های مداوم بار رسوبی، محاسبات بار رسوبی حمل شده را منوط به استفاده از منحنی تداوم جریان و منحنی سنجه رسوب ساخته است. با ترکیب این دو منحنی می‌توان مقادیر بار رسوبی انتقالی را برای طیف بدء‌هایی که در طول دوره آماری به رودخانه تحمیل می‌شود، محاسبه نمود. براساس این روند می‌توان مقدار بدء معادل بیشترین بار رسوبی انتقالی را در طول دوره آماری تعریف شده به‌وسیله منحنی تداوم جریان محاسبه نمود که در واقع همان بدء موثر می‌باشد [۷۸].

به‌طور کلی رژیم جریان براساس توزیع فراوانی جریان‌های متوسط روزانه مشخص می‌شود. از آن جایی که بیشترین بار رسوبی در خلال سیلان‌های رخ داده منتقل می‌شود، بدء‌های متوسط روزانه نمی‌تواند نماینده مناسبی برای جریان‌های سیلانی به‌خصوص در حوضه‌های با شیب تند و تراز سطح آب کوچک باشد. در این راستا تحلیل تداوم جریان براساس فواصل زمانی کوچک‌تر از یک روز می‌تواند دقت محاسبات را افزایش دهد.



منحنی‌های سنجه رسوب با تعریف رابطه بین متوسط بار رسوبی حمل شده به وسیله رودخانه و متوسط بده متناظر آن استخراج می‌شود. پراکندگی قابل توجه در اطراف بهترین خط برازشی معمولاً در افزایش یا کاهش ناگهانی بار رسوبی که به‌دلایلی همچون تغییرات منابع تغذیه بار رسوبی معلق اتفاق می‌افتد، رخ می‌دهد. همچنین فشرده‌سازی و درگیری رسوبات با رسوبات ریزدانه و نیز پوشش گیاهی می‌تواند از حمل مواد رسوبی بستر به خصوص در موقع کم آبی جلوگیری کند[۵۶].

در مواقعي که بار رسوبی بستر تاثيری در محاسبات بار کل ندارد یا بار بستر کوچک‌تر از ۱۰ درصد بار رسوبی کل را شامل می‌شود یا سهم کوچکی از بار معلق را تشکیل می‌دهد، می‌توان از مقادیر بار معلق برای محاسبه بده موثر استفاده نمود. بر عکس در رودخانه‌های با بار رسوبی بستر قابل توجه که در آن‌ها نرخ بار بستر اندازه‌گیری شده و یا براساس روابط موجود محاسبه شده است، می‌توان از مقادیر بار بستر برای محاسبه بده موثر استفاده نمود. در رودخانه‌های بستر شنی اگرچه نرخ انتقال رسوب بستر از نظر هیدرولیکی کنترل کننده می‌باشد لکن ممکن است در چنین رودخانه‌هایی نرخ بار رسوبی معلق که از ریزش کناره‌ها، شاخه‌های فرعی رودخانه و منابع رسوبی حوضه آبخیز تامین می‌شود، غالب شود[۳۲].

در حالت ایده‌آل برای اطمینان از بهترین تخمين مقادیر بار کل رسوبی توصیه می‌شود. در این حالت با اضافه کردن بار معلق اندازه‌گیری شده به بار بستر محاسباتی، بار کل متناظر با هر کلاس بده استخراج می‌شود[۴۵].

### ب- بده مقطع پر

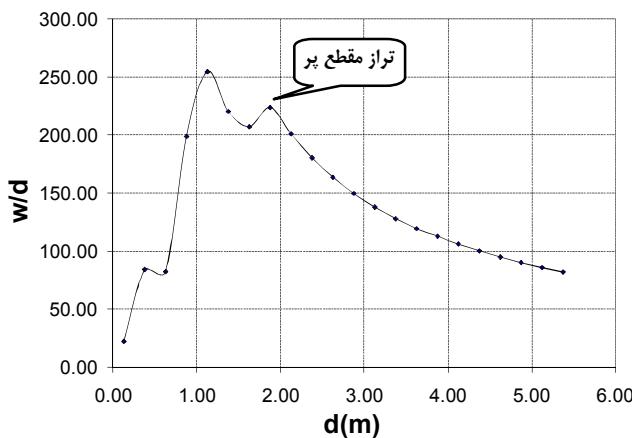
تاكونون تعريف متنوعی برای بده مقطع پر مطرح شده است، براساس نحوه و معیار تعیین بده مقطع پر می‌توان آن‌ها را به صورت زیر طبقه‌بندی نمود:

#### - تراز سیلاندشت فعل [۱۲]

- ترازی که در آن نسبت عرض به عمق در مقابل عمق در یک دستگاه متعدد به حداقل خود برسد[۱۶].

به کار بردن روش دوم زمانی با مشکل مواجه می‌شود که این روش برای کمرندهای پیچانروندی که در آن‌ها نهشته‌های رسوبی در قوس داخلی شکل گرفته است به کار برده شود، در حالی که تراز مقطع پر واقعی بالاتر از تراز نهشته رسوبی قرار دارد. در این حالت نمودار ترسیمی نسبت عرض به عمق ( $W/d$ ) در مقابل عمق ( $d$ ) دارای دو مقدار حداقل می‌باشد که دومین مقدار حداقل تراز مقطع پر واقعی است. در نقطه عطف کمرندهای پیچانروندی چنین مشکلی وجود ندارد. مشکل دیگری که ممکن است این روش محاسباتی را با خطا همراه کند، کاهش ناگهانی شبکه کناره کanal رودخانه است. در این حالت نیز نسبت عرض به عمق حداقل، در پایین تر از تراز سیلاندشت فعل مشاهده می‌شود. لذا باید با تأمل در مقاطع همسایه، به خصوص در رودخانه‌های پیچانروندی، از بروز خطا جلوگیری نمود (شکل ۲-۲).





شکل ۲-۲- نمودار نسبت عرض به عمق در مقابل عمق (ایستگاه بیانلو، رودخانه قزل اوزن)

- تراز منطبق بر اولین مقدار حداکثر شاخص [۵۷ BI].

براساس Riley<sup>۱</sup> (۱۹۷۲) شاخص (BI) به صورت زیر تعریف می‌شود.

$$BI = \frac{W_i - W_{i+1}}{Y_i - Y_{i+1}} \quad (1-2)$$

که در این رابطه  $W$ : عرض،  $Y$ : عمق و زیرنویس  $i$  به تقسیمات متواالی و مساوی مقطع در راستای قائم اشاره دارد. در واقع این شاخص با اندازه‌گیری شبیه نسبی کناره، در جایی به مقدار حداکثر خود خواهد رسید که کانال به طور ناگهانی پهن می‌شود و در واقع مقدار آن بر نسبت عرض به عمق حداقل که در قسمت قبل گفته شد، منطبق می‌باشد.

- تراز منطبق با تغییر ناگهانی در نسبت مساحت مقطع عرضی به عرض سطحی کانال [۷۵]

با توجه به تعاریف ارائه شده همان مشکلات ایجاد خطأ در بخش ب در بخش ج و د نیز ممکن است محقق شود.

- برابر با تراز حد پایین پوشش گیاهی دائمی [۵۳]

از آنجا که تراز مقطع پر در طول یک بازه به خاطر تغییرات طبیعی تراز کناره و سیلاندشت فعل ممکن است تغییرات زیادی داشته باشد، بهتر است مقدار این بده با بررسی کل بازه و نه تنها یک مقطع خاص تعیین شود [۷۵].

### ج- بده متوسط سیل سالانه

در این روش بده با دوره بازگشت ۲/۳۳ سال به عنوان بده غالب در نظر گرفته می‌شود. برای تعیین بدهها با دوره‌های بازگشت متفاوت لازم است که از توزیع آماری مناسبی استفاده گردد. برای این منظور لازم است که توزیع مناسب تشخیص داده شود. از میان توزیع‌های آماری توزیع گامبل مناسب‌ترین توزیع برای بده اوج می‌باشد. زیرا مقادیر بده‌های لحظه‌ای سالانه در واقع نقاط اوج سالانه و مقادیر حدی‌اند و توزیع گامبل نیز یک توزیع حدی است.

## ۲-۲-۲- هیدرولیک جریان

در مطالعات هیدرولیک جریان رودخانه، شرایط عمومی جریان و مشخصات آن نظیر سرعت، عمق، تراز سطح آب، شیب سطح آب (نیمrix طولی) و تنش برشی جریان تعیین می‌گردد. تراز سطح آب یکی از متغیرهای مهم هیدرولیکی جریان است که در تعیین مقطع هندسی و راستای پایدار رودخانه نقش موثری دارد.

فرآیند انجام مطالعات هیدرولیکی متناسب با نیازهای این مطالعات به ترتیب شامل نقشه‌برداری و تعیین خصوصیات هندسی مسیر، تعیین ضریب زبری بستر رودخانه در طول بازه‌های مختلف، استفاده از مدل‌های ریاضی جهت تحلیل رفتار هیدرولیک جریان، تحلیل مشخصه‌های هیدرولیکی جریان همچون رژیم جریان و ظرفیت آبگذاری می‌شود و به حد کفايت در راهنمای مطالعات ریخت‌شناسی رودخانه‌ها (نشریه شماره ۵۹۲ معاونت برنامه‌ریزی و نظارت راهبردی ریس‌جمهور) به آن پرداخته شده است.

## ۲-۲-۳- فرسایش و رسوب

رودخانه‌ها تحت تاثیر پدیده فرسایش و رسوب گذاری دستخوش تغییرات گوناگونی می‌شوند که از آن جمله می‌توان تغییر راستا، جابجایی‌های عرضی و طولی، وقوع میان‌برها، تغییر نوع رودخانه، تغییر تراز بستر، تغییر دانه‌بندی و دگرگونی ویژگی‌های هندسی مسیر را اشاره کرد [۲].

رسوبات بر اثر فرآیند فرسایش ایجاد می‌گردند و توسط جریان و به صورت‌های محلول، معلق و بار کف حمل می‌شوند. بنابراین مقدار رسوباتی که توسط رودخانه حمل می‌شوند درصدی از فرسایش حوضه آبریز می‌باشد که حداقل برابر با میزان رسوب‌دهی حوضه آبریز است. در نتیجه بررسی و تعیین میزان رسوبات بازه مورد مطالعه از رودخانه متناسب با ارزیابی میزان فرسایش حوضه آبریز آن خواهد بود. برای تخمین مقدار فرسایش حوضه آبریز فرمول‌های زیادی ارائه شده است که فرمول یونیورسال<sup>۱</sup> یا فرمول ویشمار<sup>۲</sup> متدالو ترین این فرمول‌های است. نحوه محاسبه رسوب خروجی از زیرحوضه مورد مطالعه و روابط حاکم بر آن به‌طور کامل در راهنمای مطالعات فرسایش و رسوب در ساماندهی رودخانه‌ها ارائه شده است.

به‌طور کلی بار رسوبی رودخانه در سه حالت معلق، محلول و بار بستر منتقل می‌شود که مجموع آن‌ها بار رسوبی کل رودخانه را شامل می‌شود. متدالو است که بار شسته را نیز در این دسته بندی به عنوان بار معلق قرار می‌دهند. برای محاسبه بار بستر و معلق روابط مختلفی در مرجع شماره [۲] ارائه شده است که با رجوع به آن‌ها می‌توان بار کل رسوبی حمل شده توسط رودخانه را محاسبه نمود. منحنی‌سنجه رسوب که در واقع نمایانگر رابطه بین بدء رسوب و جریان می‌باشد، یکی از روابط اصلی در محاسبه بدء موثر است (بخش ۲-۱-۱)

جنس رسوبات و نیز نوع رودخانه در سهم بار معلق و بستر از بار کل تاثیر به‌سزایی دارد. به عنوان مثال در بسترهای با مواد رسوبی غیرچسبنده مانند رودخانه‌های کوهستانی مقدار بار معلق در مقایسه با بار بستر ناچیز است. به علت مشکلات اندازه‌گیری بار بستر معمول آن است که بار بستر را درصدی از بار معلق در نظر می‌گیرند.



یکی دیگر از فاکتورهای تاثیرگذار در شکل مقطع و راستای بهینه رودخانه دانه‌بندی مواد رسوبی می‌باشد. در مورد نحوه استخراج منحنی دانه‌بندی و تفسیر تغییرات آن در طول رودخانه و تاثیر آن بر رفتار رودخانه توضیحات مفصلی در دو راهنمای مطالعات فرسایش و رسوب در ساماندهی رودخانه‌ها و نیز مطالعات ریخت‌شناسی رودخانه‌ها ارائه گردیده است.

به دلیل پیچیده بودن محاسبات فرسایش و رسوب در رودخانه‌ها و نیز اهمیت درنظرگیری کanal رودخانه به عنوان یک سامانه‌ی یکپارچه معمول آن است که بسته به نیاز مطالعات از مدل‌های ریاضی یکبعدی، دو بعدی و نیز سه بعدی برای شبیه‌سازی وضعیت فرسایش و رسوب در رودخانه استفاده می‌شود [۲].

#### ۴-۲-۲- مطالعات زمین‌شناسی

اطلاعات زیادی درباره متغیرهای جریان با استفاده از مطالعات زمین‌شناسی مهندسی و زمین‌ریخت‌شناسی کسب می‌گردد که از آن جمله می‌توان به بحث فرسایش و رسوب، شبیه عرضی مقاطع رودخانه، جنس و نوع مصالح بستر و کناره‌ها اشاره کرد.

نتیجه مطالعات و مشاهدات زمین‌شناسی منطقه مورد مطالعه از رودخانه، مهندسین مسؤول را قادر می‌سازد که درک صحیحی از زمین‌شناسی و فرآیند گذشته آن در منطقه مورد مطالعه داشته باشد و بتوانند خصوصیات فنی منطقه را درک و نیز تحول آینده را پیش‌بینی نمایند.

مطالعات زمین‌شناسی باید حداقل موارد زیر را در برداشته باشد:

- تاریخچه زمین‌شناسی منطقه مورد مطالعه
- خلاصه‌ای از چینه‌شناسی عمومی و سازنده‌ای تشکیل دهنده
- زمین‌شناسی سطحی محدوده مورد بررسی، شامل انواع سنگ‌ها و خاک‌هایی که در طول خط پروژه و محدوده مناسب اطراف آن انتظار برخورد با آن‌ها می‌رود
- توصیف خصوصیات سنگ‌ها و خاک‌های منطقه و برآورده از خصوصیت فرسایش آن
- تشریح وضعیت زمین‌ریخت‌شناسی منطقه و عوامل موثر در شکل‌گیری آن و تغییرات آن در زمان گذشته از قبیل تغییر مسیر رودخانه
- تشریح فرآیندهای زمین‌شناسی و زمین‌ریخت‌شناسی حاکم بر منطقه، نحوه عملکرد و میزان تاثیر و اهمیت آن‌ها
- نقشه زمین‌شناسی مهندسی و زمین‌ریخت‌شناسی در مقیاس مناسب همراه با نیمرخ‌های مربوط و مشخص نمودن اطلاعات ذکر شده در بالا بر روی آن‌ها
- پیشنهاد نوع و محل مطالعات دقیق‌تر برای عملیات ژئوفیزیک و ژئوتکنیک

#### ۴-۲-۵- ریخت‌شناسی

از آن‌جا که در بهسازی مقطع و راستای رودخانه‌ها دستیابی به الگوی پایدار برای رودخانه و تعیین روابط تجربی بین متغیرهای تابع و متغیرهای مستقل (عمده بده جریان) مورد توجه می‌باشد، در مبحث ریخت‌شناسی الگوی آبراهه‌ها و هندسه آبراهه و مصالح آن مورد توجه قرار می‌گیرد. همان‌طور که در بخش (۱-۵) اشاره گردید رودخانه‌ها به لحاظ شکل مسطحاتی به سه دسته مستقیم، پیچانرود و شریانی تقسیم می‌شوند.

## ۲-۵-۱- هندسه آبراهه

منظور از هندسه آبراهه، تعریف پارامترهایی همچون عرض، عمق و شکل مقطع، گرادیان هیدرولیکی و مسیر آن می‌باشد. هندسه یک آبراهه به عواملی چون بده جریان، نوع مصالح کف و دیواره، بده و ظرفیت حمل رسوب در آبراهه بستگی دارد. هیچ روش دقیقی برای محاسبه پارامترهای هندسی یک آبراهه که بتوان آن را در همه رودخانه‌ها به کار برد وجود ندارد. روش‌های متعدد تجربی و نیمه تئوری برای تحلیل هندسه آبراهه‌ها ارائه شده است که هر کدام محدود به آبراهه‌هایی با خصوصیات ویژه می‌باشند.

### الف- آبراهه‌های ماسه‌ای

روابط زیر برای تعیین عرض رودخانه و عمق جریان در رودخانه‌های ماسه‌ای کاربرد دارند [۱۱].

$$W = 14Q_b^{0.5} D_{50}^{0.25} F_s^{-0.5} \quad (2-2)$$

$$Y = 0.38q_b^{0.67} D_{50}^{-0.17} \quad (3-2)$$

که در این روابط  $W$ : عرض متوسط آبراهه به متر،  $Y$ : عمق متوسط جریان به متر،  $Q_b$ : بده مقطع پر به مترمکعب در ثانیه،  $q_b$ : بده مقطع پر در واحد عرض به مترمکعب در ثانیه در متر،  $D_{50}$ : اندازه متوسط مصالح بستر به متر و  $F_s$ : ضریبی برای تخمین سختی کناره‌ها (ماسه لوم  $F_s = 0.1$ ، لوم ماسه‌ای و رس  $F_s = 0.2$  و در کناره‌ها با مصالح چسبنده  $F_s = 0.3$ ) می‌باشد. برای تخمین پارامترهای هندسی آبراهه در شرایط سیلابی می‌توان از بده سیل طراحی در این روابط استفاده کرد.

### ب- آبراهه‌های شنی

معادلات زیر از بلنج<sup>۱</sup> (۱۹۶۹) اقتباس شده است [۱۱]:

$$W = 3.26Q_b^{0.5} \quad (4-2)$$

$$Y = 0.47q_b^{0.8} D_{90}^{-0.12} \quad (5-2)$$

که در این روابط  $W$ ،  $Y$ ،  $Q_b$  قبلاً تعریف شده و  $D_{90}$  اندازه متوسط مصالح بستر به متر، که ۹۰ درصد مصالح دیگر از آن کوچک‌تر باشند.

### ج- آبراهه‌ها با مصالح چسبنده

در مصالح غیرچسبنده مقاومت در مقابل آبستگی ناشی از وزن دانه‌ها می‌باشد ولی رفتار مصالح چسبنده پیچیده‌تر بوده و بستگی به مشخصات فیزیکی و شیمیایی سطوح ذرات، چگالی آن‌ها و همچنین کیفیت آب دارد.

تنها روشی که برای تخمین آبستگی در چنین مصالحی نسبتاً قابل اطمینان است، اندازه‌گیری خواص خاک و انجام آزمایش بر روی آن در آزمایشگاه می‌باشد. برای تعیین عمق جریان فرض می‌شود که آبستگی در بستر تا آن‌جا ادامه می‌باید که تنش موجود روی بستر برابر با تنش برشی بحرانی گردد. بنابراین:

$$Y = 51.4n^{0.86} q^{0.86} \tau^{-0.43} \quad (6-2)$$

که در این رابطه  $Y$ : عمق متوسط جریان به متر،  $n_b$ : ضریب زبری مانینگ،  $\tau$ : بده مقطع پر در واحد عرض به مترمکعب در ثانیه در متر و  $\sigma$ : تنش برشی بحرانی می‌باشد<sup>[۳]</sup>. جدول (۱-۲) به عنوان یک راهنمای برای کمک به تخمین ابعاد در آبراهه با بسترهای از مصالح چسبنده با استفاده از رابطه فوق ارائه شده است.

جدول ۱-۲ - خواص فیزیکی رس

تخلخل	$\text{kg}/\text{m}^3$	$\text{kg}/\text{m}^3$	$\text{kg}/\text{m}^3$	تنش برشی بحرانی ( $\text{N}/\text{m}^2$ )
چگالی توده خاک خشک	۸۸۰-۱۲۰۰	۱۲۰۰-۱۶۵۰	۱۶۵۰-۲۰۳۰	۲۲۱۰-۲۰۳۰
چگالی توده خاک اشیاع	۱۵۵۰-۱۷۴۰	۱۷۴۰-۲۰۳۰	۲۰۳۰-۲۲۷۰	۲۲۷۰-۲۳۷۰
نوع خاک				
ماسه‌ای - رسی	۱/۹	۷/۵	۱۵/۷	۳۰/۲
رس سنگین	۱/۵	۶/۷	۱۴/۶	۲۷
رس	۱/۲	۵/۹	۱۳/۵	۲۵/۴
رس سبک	۱	۴/۶	۱۰/۲	۱۶/۸



## فصل ۳

---

---

**بررسی معیارهای تعیین ابعاد هندسی**

**بهینه مقطع با توجه به نوع رودخانه**





[omoorepeyman.ir](http://omoorepeyman.ir)

### ۱-۳- مفاهیم پایه

از نقطه نظر مفهومی، مشخصات هندسی رودخانه به نحوی توسعه پیدا کند که بین آن‌ها و بده جریان آب و رسوب انتقالی توازن برقرار شود[۴۲]. با توجه به این موضوع و در نظرگیری بده غالب (در بخش ۱-۲-۱ توضیح داده شد) به عنوان متغیر مستقل و عرض و عمق و شیب کanal به عنوان متغیر وابسته، محققین مختلف بعد از جمع‌آوری داده‌های صحرایی شامل عرض، عمق و شیب کanal، آن‌ها را به صورت مستقل در مقابل بده غالب متناظر آن‌ها رسم نموده‌اند. این داده‌ها گاهی با توجه به اندازه مواد بستر و فاکتورهای دیگر دسته‌بندی شده‌اند و در نهایت بر این نمودارها منحنی‌ها و معادلاتی برآش داده شده که برای تحلیل‌های مختلف و اهداف طراحی پیشنهاد شده‌اند.

با توجه به آنچه گفته شد، عرض، عمق و شیب پایدار (و شاید شکل پلان پایدار) می‌توانند به عنوان توابعی از متغیرهای کنترل کننده نظیر بده، مصالح تشکیل دهنده و رسوب ورودی بیان شوند. بدیهی است روابط هندسه هیدرولیکی که از این طریق به دست می‌آیند، ممکن است در یک پروژه مهندسی رودخانه در گام‌های برنامه‌ریزی برای مقایسه گزینه‌ها و ارزیابی مشکلات پایداری مفید واقع شوند.

به طور کلی یک کanal حداقل دارای ۴ درجه آزادی شامل عرض، عمق، شیب و شکل پلان می‌باشد. البته بسته به حساسیت مطالعات، عوامل دیگر از قبیل زبری، نرخ جابجایی کناره‌ها و نرخ انتقال رسوب نیز قابل اضافه نمودن می‌باشند. پاره‌ای از ملاحظات در رابطه با مطالعاتی که تاکنون در این رابطه صورت گرفته است، عبارتند از:

- روابط هندسه هیدرولیکی معمولاً شامل عرض، عمق و شیب بوده و شامل شکل پلان رودخانه نمی‌شوند. این در حالی است که برخی از مشکلات ناپایداری مربوط به شکل پلان می‌شوند برای مثال این که آیا پیچانرودها در یک کanal مستقیم توسعه پیدا خواهند کرد یا خیر؟

- اغلب روابط هندسه هیدرولیکی از یک بده مشخصه واحد به عنوان نماینده بده‌های مختلف واقعی به عنوان متغیر مستقل استفاده می‌کنند. در جریان‌های طبیعی این مقدار معادل بده مقطع پر در نظر گرفته می‌شود که تقریباً معادل سیلاب با دوره بازگشت ۲/۳۳ سال می‌باشد و ممکن است در همه موارد تخمین مناسبی نباشد. مفهوم بده غالب که در بخش ۱-۲-۲ به آن پرداخته شد، راهنمای مناسبی جهت انتخاب بده مشخصه خواهد بود.

- نقش اولیه بده در محاسبه هندسه کanal به طرز روشی مورد بحث قرار گرفته است. ولی در رابطه با اهمیت عوامل ثانویه نظیر بار رسوبی، مصالح کناره و پوشش گیاهی به خصوص در محاسبه عرض کanal، اجماع نظر کلی وجود ندارد.

- در گذشته در روابط هندسه هیدرولیکی، صریحاً به نرخ انتقال رسوب توجهی نمی‌شد و اساساً این روابط برای کanal‌های با بار رسوبی ورودی بستر نسبتاً پایین قابل کاربرد بودند. و شیب‌های پایدار به دست آمده از این روابط اغلب خیلی کمتر از شیب مورد نیاز برای برقراری توازن بین رسوب ورودی و نرخ انتقال رسوب بار بستر می‌باشد. البته بعضی روابط هندسه هیدرولیکی، نرخ انتقال رسوب را نیز به عنوان یک متغیر مستقل ورودی در نظر گرفته‌اند [۷۳].

در نهایت، از آن‌جا که روابط تجربی براساس داده‌های محدوده‌هایی با شرایط اقلیمی و محیطی مشخص استخراج شده‌اند، لازم است در انتخاب روابط تجربی با توجه به خصوصیات محدوده مورد مطالعه دقت کافی به عمل آید. با لحاظ نمودن این نکته روابط تجربی موجود جهت تخمین اولیه ابعاد کanal مفید خواهد بود.



### ۳-۲- حالت پایداری رودخانه شامل پایداری در پلان، مقطع و شیب

مساله ناپایداری و رسوب گذاری در پروژه‌های مهندسی رودخانه از دو جنبه حائز اهمیت می‌باشد: یکی وضعیت موجود پروژه و دیگری اثرهای تغییرات طراحی روی سامانه رودخانه، هم در حین اجرا و هم بعد از اجرا.

اگر متغیرهای کنترلی یا شرایط مرزی تغییر کرده باشد، پاسخ رودخانه تغییر مقطع عرضی، شیب یا شکل پلان خواهد بود. اغلب ارزیابی ناپایداری‌های مشاهداتی در محدوده مطالعاتی از حیث آن که چه بخشی از آن مربوط به طراحی انجام شده و پروژه مربوط و چه بخشی از آن مربوط به شرایط کanal قبل از اجرای پروژه می‌باشد، کاری مشکل است. بهخصوص این مساله برای رودخانه‌هایی که در تاریخچه خود دارای یک‌سری اصلاحات متوالی از حالت طبیعی پیشین خود می‌باشند، بیشتر قابل طرح است. در بعضی نمونه‌ها پاسخ‌های بلند مدت کanal در تاریخ‌های مختلف دچار تداخل و تعامل شده و تاحد زیادی تشخیص آن‌ها مشکل می‌باشد.

اگرچه پاسخ ابتدایی کanal به تغییرات اعمالی (پروژه‌های مهندسی رودخانه و یا موقع پدیده‌های طبیعی) در محدوده مطالعاتی رخ می‌دهد، پاسخ‌های بلندمدت ممکن است سامانه رودخانه را در فواصل دورتر در بالادست یا پایین‌دست تحت تاثیر قرار دهد. در جاهایی که ارزیابی پایداری قبل از پروژه مشکلات بالقوه‌ای را نشان می‌دهد. اغلب اقدامات پایدارسازی از قبیل محافظت کناره‌ها، سازه‌های کنترل شیب و حوضچه‌های رسوب‌گیر با طراحی انجام شده ترکیب می‌شود. این کار اغلب پاسخ‌ها و واکنش بالادست و پایین‌دست را حذف نخواهد کرد. برای مثال اگر یک جریان دارای کمرندهای پیچانروزی جابجا شونده باشد، پایدارسازی کمرندها در محدوده مورد مطالعه روی فرآیندهای جابجایی آن در بالادست و پایین‌دست اثر خواهد گذاشت.

جدول (۱-۳) پاسخ مورد انتظار مشخصات کanal به تغییرات متغیرهای مستقل و شرایط مرزی را نشان می‌دهد.

جدول ۳-۱- پاسخ قابل پیش‌بینی مشخصات کanal به تغییرات متغیرهای مستقل و شرایط محیطی | ۷۲

عرض	عمق	شیب	شکل پلان	فرسایش کناره	متغیر وابسته متغیر مستقل	نوع تغییر
افزایش	بدون تغییر قابل توجه	کاهش	افزایش	افزایش	به	افزایش
کاهش	بدون تغییر قابل توجه	افزایش یا بدون تغییر	کاهش	کاهش یا بدون تغییر		کاهش
احتمال افزایش	افزایش نهشته‌های رسوبی و شریانی شدن کanal	افزایش قابل توجه	کاهش	نامشخص	بار رسوبی	افزایش
احتمال کاهش	کاهش پدیده شریانی شدن	کاهش	افزایش	نامشخص		کاهش
نامشخص	نامشخص	افزایش قابل توجه	کاهش	بی تاثیر	اندازه ذرات رسوبی بستر	افزایش
نامشخص	نامشخص	احتمال کاهش	افزایش	بی تاثیر		کاهش
کاهش موضعی، احتمال افزایش در پایین‌دست	مطابق تحمیل وارد	بدون تغییر قابل توجه	احتمال افزایش موضعی	احتمال کاهش	شرایط کناره	محافظت کناره
افزایش قابل توجه	افزایش نهشته‌های رسوبی	بدون تغییر	احتمال کاهش	افزایش		حذف پوشش گیاهی

پاره‌ای از ملاحظات در تعیین پاسخ کanal رودخانه نسبت به تغییرات متغیرهای مستقل به شرح زیر می‌باشد:

- عرض‌ها به‌طور کلی با ریشه دوم بده رابطه دارند. به‌طور کلی افزایش بده سبب تعریض کanal خواهد شد و در مقابل کاهش بده در کanal هایی که رسوب کافی حمل می‌کنند سبب رسوب‌گذاری در کناره‌های کanal و باریک شدن آن می‌شود.
- در رودخانه‌های پیچانروزی طول موج پیچانروز دارای یک رابطه نسبتاً ثابت با عرض کanal می‌باشد و بنابراین با افزایش بده و به‌دبیال آن تعریض کanal، طول موج پیچانروز نیز به همان اندازه افزایش می‌باید.
- تغییرات عرض کanal در پاسخ به تغییرات بار بستر ورودی مشخص نمی‌باشد. به‌طور کلی رودخانه‌ها با بار بستر نسبتاً بالا تمایل به تعریض دارند ولی اگر کناره‌های کanal در مقابل فرسایش مقاوم باشند پاسخ کanal به افزایش بار بستر لزوماً تعریض نمی‌باشد.
- عمق کanal با افزایش بده افزایش می‌باید ولی نه به اندازه عرض کanal، و به‌طور کلی با افزایش بار بستر ورودی عمق کanal کاهش می‌باید در حالی که شیب افزایش می‌باید.
- شیب در جهت عکس تغییرات بده تغییر می‌کند. با افزایش بده تحت فرسایش شیب کاهش می‌باید ولی اگر مواد رسوبی ورودی افزایش باید تحت رسوب‌گذاری شیب افزایش می‌باید. بنابراین افزایش بده و افزایش بار بستر ورودی اثرهای متضادی روی شیب کanal دارند و اگر با هم اتفاق بیفتد تا حد زیادی اثر یکدیگر را خنثی می‌کنند.
- برخی روابط کیفی مفهوم پایداری را به خوبی بیان می‌کند برای مثال اصل پایداری لین<sup>۱</sup> (۱۹۵۵) به صورت زیر قابل بیان می‌باشد:

$$Q.S \approx Q_s.D_{50} \quad (1-3)$$

که در این رابطه:

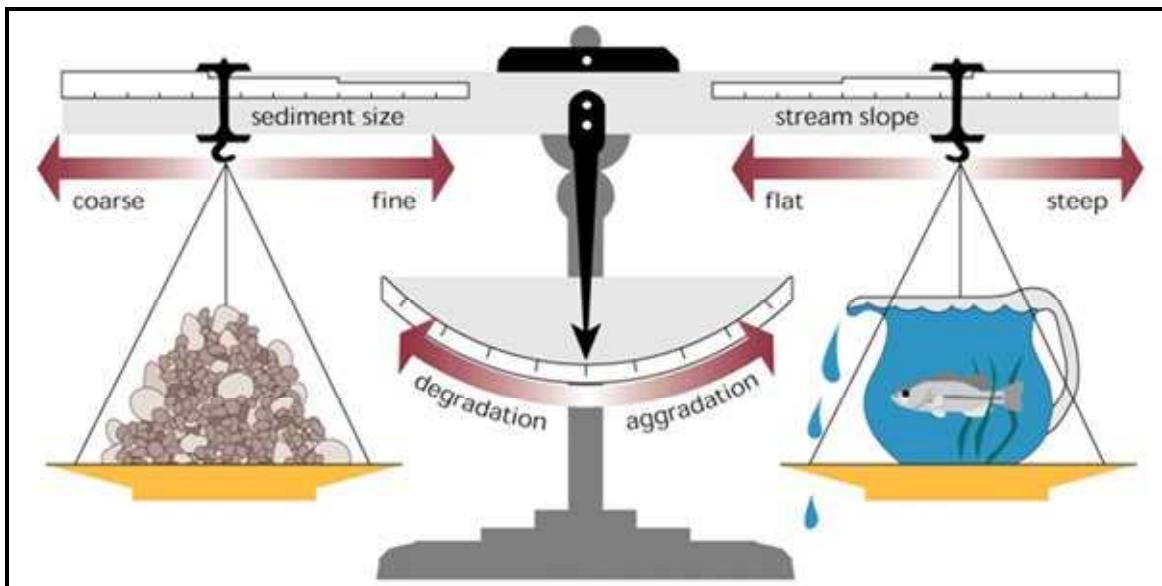
$Q$ : بده جریان

$Q_s$ : بار رسوبی

$S$ : شیب کanal

$D_{50}$ : اندازه متوسط رسوبات

براساس رابطه (۱-۳) شکل زیر معرف فاکتورهای موثر بر پایداری جریان و چگونگی تاثیر کیفی آن‌ها بر یکدیگر می‌باشد(شکل ۳).



شکل ۳-۱- فاکتورهای موثر بر پایداری رودخانه (رابطه کیفی لین، ۱۹۵۵)

### ۳-۳-۱- عوامل موثر در پایداری رودخانه‌ها

در ارزیابی پایداری سامانه‌ی رودخانه عوامل بسیاری دخیل می‌باشند که به صورت خلاصه در ادامه به آن‌ها پرداخته می‌شود. در واقع محقق و کارشناس باید با در نظرگیری اصول و معیارهای ارائه شده در این راهنمای تجارت قبلی و نیز پژوهش‌های مشابه و بررسی فاکتورهای ارائه شده در زیر علل ناپایداری را کشف کرده و روش‌های تخفیف و کاهش آن را به کار گیرد.

#### ۳-۳-۱- حوضه آبریز

- خصوصیات فیزیوگرافی
- جنس مصالح
- کاربری اراضی و تغییرات آن (از این نظر هرگونه تجاوز به کاربری طبیعی رودخانه و تاریخچه آن در این بخش قابل بررسی است).
- نواحی فرسایش‌پذیر
- منابع رسوی (رسوبات ایجاد شده در اثر فرسایش ناشی از بین بردن پوشش گیاهی نیز در این بخش قابل بررسی است).

#### ۳-۳-۲- بازه مورد مطالعه

- زمین ریخت‌شناسی
- ریخت‌شناسی
- هندسه رودخانه (مقاطع عرضی، نیميخ طولی و شکل پلان)
- شناسایی شاخه‌های فرعی
- وضعیت کاربری اراضی در محدوده سیلابدشت



- مواد بستر و کناره (لایه‌بندی مواد کناره نیز از جهت کنترل پایداری از اهمیت بهسازی برخوردار است)
- پوشش گیاهی کناره‌ها
- زبری
- تغییرات در طول زمان(هندسه رودخانه، کاربری اراضی و پوشش گیاهی)

### ۳-۳-۳- هیدرولوژی

(مطالعات هیدرولوژی در صورت وجود داده‌های ایستگاه‌های هیدرومتری از طریق آن‌ها و در صورت عدم وجود آن‌ها از طریق شبیه‌سازی صورت می‌گیرد.)

- منحنی تداوم جریان
- سیلان با دوره بازگشت
- سیلان‌های تاریخی
- بدء غالب

### ۳-۳-۴- پروژه‌های مهندسی رودخانه و منابع آب

- سازه‌های طولی و عرضی
- سازه‌های کنترل کننده شیب
- محافظت از کناره (سازه‌ای و غیرسازه‌ای)
- انحرافات جریان
- لایروبی و تسطیح مقطع
- اصلاح مسیر
- مخازن احتمالی در مسیر رودخانه (مانند سدها)

### ۳-۳-۵- بهره‌برداری از رودخانه

- ترافیک قایقرانی
- برداشت شن و ماسه
- بهره‌برداری تفریحی و گردشگری

### ۳-۳-۶- ناپایداری‌ها

- نواحی رسوب‌گذار و فرسایش‌پذیر
- مهاجرت پیچانرودها و شریان‌ها
- فرسایش کناره و بستر



- تغییرات شیب در شاخه اصلی و شاخه‌های فرعی (تراز کاهی و تراز افزایی)
- سازه‌های متقطع خراب شده (و بعضاً مدفون شده)
- تجاوز انسان و حیوان به حد بستر و حریم رودخانه

### ۳-۴- روش‌های مختلف تعیین ابعاد هندسه پایدار رودخانه

به طور کلی تعداد قابل توجهی از متغیرهای مستقل ووابسته بر هندسه رودخانه‌های آبرفتی اثر می‌گذارند. طبیعت آن‌ها مانند شرایط محیطی سایر مسایل هیدرولیک نیست و نمی‌توان نقش هر متغیری را مستقل و منفک از دیگر متغیرها مطالعه و بررسی کرد. مطالعات آزمایشگاهی و بررسی‌های صحرایی زیادی صورت گرفته‌اند تا متغیرهای ذکر شده را به هم مربوط کرده و مشخصات مقطع عرضی رودخانه‌های پایدار را تعریف کنند. تعیین چگونگی ارتباط معنی‌دار متغیرها با یکدیگر کار بسیار مشکلی است و بیشتر روش‌ها و راه حل‌های ارائه شده به صورت تجربی و مفهومی است تا تحلیلی. از آنجا که بسیاری از روش‌ها، برخورد مشابهی با مساله نداشته‌اند، لذا دارای نتایج طراحی متفاوتی می‌باشند.

در این بخش ابتدا به تشریح انواع مدل پرداخته شده است و مزايا و معایب هر یک مورد بررسی قرار گرفته است، سپس ضمن پرداختن به علل گوناگونی و تنوع روش‌های مختلف، براساس فهم فرآیندهای حاکم بر کانال‌های آبرفتی، یک روش کلی برای محاسبه هندسه هیدرولیکی کانال‌ها ارائه شده است.

به طور کلی مدل‌های بررسی فرآیندهای رژیم در رودخانه‌ها به سه دسته تقسیم می‌شوند:

- مدل‌های مفهومی
- مدل‌های رژیم (تجربی)
- مدل‌های تحلیلی

### ۳-۴-۱- مدل‌های مفهومی

این مدل‌ها به واسطه مشاهدات میدانی توسط مهندسین رودخانه توسعه داده شده‌اند. درواقع مدل‌های مفهومی پاسخ کمی رودخانه را بیان نمی‌کنند و فقط روند کلی تنظیمات رودخانه‌ای را نشان می‌دهند. لذا به عنوان یک مرجع عمومی پذیرفته شده‌اند. به عنوان مثال معادله (۱-۳) بیان کننده آن است که در صورتی که بار رسوبی افزایش یابد درحالی که بده غالب و نیز دانه‌بندی رسوبات ثابت باشند، کanal پایداری خود را با افزایش شیب حفظ می‌کند.

همچنین می‌توان گفت، در صورتی که بده غالب افزایش یابد درحالی که بار رسوبی و نیز دانه‌بندی رسوبات ثابت باشند، کanal پایداری خود را با کاهش شیب حفظ خواهد کرد [۳۹]. شوم (۱۹۶۹)، رابطه بین متغیرهای وابسته هیدرولیکی شامل نسبت عرض (W) به عمق (Y)، شیب کanal (S)، طول موج پیچانرود ( $L_M$ )، ضریب پیچشی (P) و متغیرهای مستقل شامل Q و  $Q_s$  را در قالب روابط مفهومی زیر ارائه نمود:

$$\frac{W \cdot Y \cdot P \cdot L_M}{S} \propto Q \quad (2-3)$$



$$\frac{W \cdot L_M \cdot S}{Y \cdot P} \propto Q_s \quad (3-3)$$

در رابطه مفهومی (۲-۳)، رابطه بین بده و هندسه کanal نشان داده شده است. شوم در این رابطه بده را میانگین بده سالانه فرض نمود. مطابق رابطه (۲-۳) افزایش بده غالب، افزایش عرض، عمق، ضریب پیچشی و طول موج پیچانزود و همچنین کاهش شیب را به دنبال خواهد داشت.

در رابطه (۳-۳)، رابطه بین هندسه کanal با بار رسوبی به ازای بده ثابت نشان داده شده است. مطابق این رابطه در نتیجه افزایش بار رسوبی  $W_M$  و  $S$  افزایش و  $Y$  و  $P$  کاهش می‌یابند. این نشان می‌دهد که با افزایش بار رسوبی تمایل ریخت‌شناسی کanal رودخانه به سمت شریانی شدن افزایش می‌یابد. بدیهی است روابط مفهومی ارائه شده در بالا براساس مشاهدات رودخانه‌های طبیعی قرار دارند.

به طور کلی باز زیاد جریان رسوب ورودی، عامل اصلی تعیین‌کننده رفتار و یا شکل آبراهه می‌باشد و درجات آزادی رودخانه و نوع آن طوری تعیین می‌شوند تا توان انتقال رسوب رودخانه ( $Q_s$ ) برابر با مقدار رسوبات ورودی از حوضه به رود ( $Q_{sap}$ ) و توان انتقال جریان یا ظرفیت هیدرولیکی رودخانه ( $Q$ ) برابر با مجموع رواناب سطحی و یا بده پایه ورودی به آن ( $Q_{wap}$ ) باشد. همچنین مقدار بده رسوب در حال انتقال، مستقیماً با توان جریان  $V_0$  یا  $Q \cdot S$  و غلظت مواد ریزدانه  $C_F$  و به طور معکوس با قطر سقوط ذرات مصالح بستر مناسب است [۵۹].

$$Q_s \approx \left[ \tau_0 V, C_F, \frac{1}{V_g} \right] \quad (3-3)$$

از روابط کیفی می‌توان نتایجی به شرح ذیل استخراج نمود [۵۹]:

- با ورود مصالح رسوبی درشت‌دانه‌تر به داخل رودخانه‌های پیچان پایدار و کم عرض، رودخانه تمایل به شکل پلان مستقیم می‌شود.
- در اثر کاهش بده رودخانه و تهشیینی رسوبات در مجاری عریض، رودخانه باریک شده و تمایل به تشکیل پیچانزود به وجود می‌آید.
- رودخانه در اثر کاهش در بده جریان و افزایش هم‌زمان در بار رسوبات، عمق خود را کاهش ولی عرض خود را افزایش می‌دهد.
- با افزایش درصد مصالح سیلت و رس در بستر و سواحل رودخانه به مقدار شیب طولی افزوده می‌شود.
- در صورتی که مصالح رودخانه بسیار فرسایش پذیر باشند، رودخانه تمایل به اتخاذ عمق کم و الگوی شریانی دارد. در مقابل اگر مصالح رودخانه در مقابل فرسایش بسیار مقاوم باشند رودخانه عمیق و مستقیم خواهد بود.
- افزایش بده رسوب یا افزوده شدن آهنگ فرسایش سواحل رودخانه مقادیر شیب طولی و پهنانی رودخانه را بزرگ‌تر کرده و در عین حال از عمق رودخانه می‌کاهد.
- اگر بستر و سواحل رود از مصالح چسبنده یکتاخت تشکیل شده باشند، فرسایش در بستر رودخانه صورت می‌گیرد، چون تنش برشی در بستر بزرگ‌تر از کناره‌ها است.



- اگر بستر و سواحل از مصالح ماسه‌ای غیرچسبنده تشکیل شده باشد، مقاومت مصالح در سواحل کمتر از مقاومت در بستر است. چون سواحلی که سطوح شیب دار دارند در معرض لغزش هستند. در این حالت فرسایش جانبی<sup>۱</sup> رخ می‌دهد و رودخانه تمایل دارد تا کم عمق باشد.

### ۳-۴-۲- مدل‌های رژیم

معادلات رژیم کanal‌ها و رودخانه‌های طبیعی ابتدا در قرن نوزدهم توسط مهندسین انگلیسی در هندوستان پیشنهاد شد. رودخانه‌ها و کanal‌هایی که در درازمدت شرایط پایداری خود را حفظ کرده، تحت بررسی واقع و نتایج به صورت معادلات تجربی ارائه شد. اولین بار کندي<sup>۲</sup> در سال ۱۸۹۵ به طور تجربی با جمع‌آوری اطلاعات کanal‌های پایدار پنجاب در هندوستان، رابطه تجربی زیر را بین عمق و سرعت متوسط جریان برای کanal‌های رژیم ارائه نمود.

$$V = k \cdot Y^n \quad (5-3)$$

V : سرعت متوسط جریان (متر بر ثانیه)

Y : عمق متوسط جریان (متر)

کندي، ضرایب k و n را به ترتیب معادل ۰/۵۵ و ۰/۶۴<sup>۰</sup> براساس مطالعاتی که روی تعدادی از کanal‌های آبیاری انجام شده بود، ارائه نمود. مفهوم رژیم از طرف کارشناسان کشورهای دیگر نیز پیگیری و با به کارگیری اطلاعات بیشتر، صحت و اعتبار بیشتری یافت. به طوری که از آن تاریخ به بعد روابط تجربی بیشتری بین متغیرهای هیدرولیکی و هندسی کanal‌های پایدار و بعدها برای رودخانه‌های پایدار ارائه شده‌اند [۳۴]. در این روش با تعریف روابط تجربی حاصل از نتایج مشاهدات به طراحی کanal‌های پرداخته می‌شود که بدون این که فرسایش و یا رسوب‌گذاری محسوس و قابل ملاحظه‌ای داشته باشند، بار رسوبی وارد را منتقل می‌کنند؛ به کanal‌هایی که بدینسان رفتار می‌کنند، اصطلاحاً کanal‌های رژیم اطلاق می‌شود.

لیسی<sup>۳</sup> (۱۹۵۸) تمامی اطلاعات موجود از کanal‌های آبیاری هندوستان را جمع‌آوری نمود و روابط تجربی زیر را ارائه نمود. براساس تئوری لیسی، یک آبراهه زمانی در حالت رژیم است که شیب و سطح مقطع آن در شرایط پایداری قرار داشته و فرسایش یا رسوب‌گذاری در آن رخ ندهد، هر چند که امکان حمل رسوبات متوسط جریان آب وجود دارد [۳۰].

$$P = 4.835 Q_b^{0.5} \quad (6-3)$$

$$R = 0.4725 Q_b^{0.33} f^{-0.33} \quad (7-3)$$

$$S = 0.00055 f^{1.66} Q_b^{-0.33} \quad (8-3)$$

$$V = 0.438 Q_b^{0.166} f^{-0.33} \quad (9-3)$$

که در این روابط:

P: محیط خیس شده (متر)

R: شاعع هیدرولیکی (متر)

- 1- Lateral Erosion
- 2- Kennedy
- 3- Lacey



$Q_b$ : بده مقطع پر (مترمکعب بر ثانیه)

$$(f = 1.587\sqrt{D_{50}})$$

$D_{50}$ : اندازه متوسط ذرات بستر (میلی‌متر)

مزایای معادلات لیسی عبارت است از:

- استفاده از روابط ارائه شده بسیار ساده است به طوری که با معلوم بودن بده جریان و متوسط اندازه ذرات بستر می‌توان پارامترهای طراحی را محاسبه نمود.
  - نیاز به اطلاعات بار رسوب ورودی ندارد.
  - نیازی به تصمیم‌گیری در مورد نوع یا مقاومت مواد دیوارهای نیست. چون در این روابط، عرض رودخانه فقط به مقدار بده بستگی دارد. عامل سیلت لیسی، به غلظت مواد رسوبی بستر بستگی دارد که آن هم به اندازه ذرات رسوب مربوط می‌شود.
- موفقیت این روابط در پنجاب و نامناسب بودن کاربرد آن برای نواحی دیگر می‌تواند بیانگر این مطلب باشد که به جز بده و دانه‌بندی ذرات، متغیرهای دیگری نیز وجود دارند که هندسه هیدرولیکی مقطع پر کانال‌های آبرفتی را کنترل می‌کنند. استیونز و نوردین (۱۹۸۷)، با مطالعه بر روی تئوری رژیم لیسی در آبراهه‌های آبرفتی، به این نتیجه رسیدند که در معادله لیسی، باید انتقال رسوب نیز وارد شود. آنان به این نتیجه رسیدند که برای ماسه ریز،  $f$  مستقیماً با غلظت رسوب انتقالی متناسب است بنابراین عامل سیلت لیسی را با غلظت رسوب مرتبط کرده و مجموعه معادلات جدید طراحی رژیم ارائه کردند. معادلات رژیم لیسی، صریحاً همه موضوعات را به غیر از نرخ انتقال رسوب دربرمی‌گیرد.
- استیونز و نوردین (۱۹۸۷) معادله زیر را برای انتقال مواد بستر از نوع ماسه ریز ارائه نمودند.

$$q_s = 115.88 KV^3 \quad (10-3)$$

که در این روابط:

$q_s$ : بده رسوب واحد عرض آبراهه (تن بر روز بر متر)

$V$ : سرعت جریان (متر بر ثانیه)

$K$ : ضریبی که به اندازه و چگالی ذرات رسوب بستگی دارد.

اگر رابطه فوق برقرار باشد، معادله انتقال بر حسب غلظت می‌تواند به صورت زیر بیان شود:

$$C = 219.827 V^2 / R \quad (11-3)$$

که در این رابطه:

$C$ : غلظت رسوب (میلی گرم بر لیتر) و  $R$  شاعع هیدرولیکی (متر) می‌باشد.

- از این رابطه برای حذف فاکتور سیلت  $f$  در تمام معادلات لیسی استفاده شده است. اگر مقادیر رسوب انتقالی در آبراهه مشخص شود، مشاهده می‌شود که این معادلات نسبت به معادلات لیسی، تخمین‌های بهتری از عمق و سرعت طراحی به دست می‌دهند. معادلات استیونز و نوردین (۱۹۸۷) برای ماسه به اندازه  $0.1-0.3 \text{ mm}$  غلظت کمتر از  $100 \text{ mg.lit}^{-1}$  و سرعت  $0.75 \text{ m.s}^{-1}$  به کار می‌روند و مصالح دیوارهای باید مقاومت کافی داشته باشند که تحت این سرعت‌ها فرسایش نیابند [۵].

برای شرایط خارج از این محدوده‌ها، باید از مجموعه دیگری از معادلات رژیم استفاده شود. البته وارد کردن اندازه بده رسوبی به عنوان یک متغیر مستقل ترجیح بیشتری دارد چرا که بین بار رسوبی و فاکتور سیلت رابطه واحدی وجود ندارد و از آن‌جا که هر کanal، شکل خود را متناسب با بار رسوبی وارد تنظیم می‌کند، واضح است که با بار رسوبی به عنوان یک متغیر مستقل جداگانه باید رفتار نمود و در معادلات رژیم تکامل یافته اندازه رسوبات و بار رسوبی نیز وارد معادلات می‌شوند.

به منظور بررسی اثر شیب روی عرض کanal می‌توان به داده‌های تجربی ولمن و براش<sup>۱</sup> (۱۹۶۱) استناد نمود. این داده‌ها از انجام یک سری آزمایش برروی کanal‌های با بستر متحرک با ۶۷٪ میلی‌متر پوشش ماسه‌ای به دست آمده‌اند. این داده‌ها نشان می‌دهند که تغییرات شیب کanal بر روی تغییرات عرض کanal موثر می‌باشد. ولمن و براش (۱۹۶۱) به منظور آزمایش از یک بستر شیبدار که با ماسه سست پوشانده شده بود استفاده کردند و توسعه هندسه کanal را با تغییر در متغیرهای بده و شیب کanal بررسی نمودند و از آنالیز رگرسیون داده‌های تجربی معادله زیر را ارائه نمودند:

$$W = 5.59Q^{0.45} \quad (۱۲-۳)$$

که در این رابطه  $W$ : عرض کanal (متر) و  $Q$ : بده (متر مکعب بر ثانیه) می‌باشد.

ضریب تعیین ( $r^2$ ) برای معادله (۱۲-۳)، ۷۳٪ می‌باشد. پایین بودن مقدار این ضریب نشان دهنده آن است که اثر بعضی از عوامل در این معادله در نظر گرفته نشده است، مطابق نتایج مطالعات ولمن و براش (۱۹۶۱) یکی از این عوامل شیب کanal می‌باشد. لذا در حالت دوم با در نظر گیری اثر شیب طولی کanal، مقدار ضریب  $\alpha$  به عنوان یک تابعی از شیب کanal محاسبه شده است.

$$W = \alpha Q^{0.6} \quad (۱۳-۳)$$

$$\alpha = 1364S + 11.59 \quad (۱۴-۳)$$

که در این رابطه  $S$ : شیب کanal می‌باشد.

ضریب تعیین برای این معادله ۹۴٪ به دست آمده است.

در واقع همان‌طور که از معادله (۱۳-۳) بر می‌آید برای یک کanal با بده و مواد کناره ثابت با افزایش شیب مقدار  $\alpha$  افزایش می‌یابد و در نتیجه عرض کanal نیز افزایش خواهد یافت. تحلیل فوق نشان می‌دهد که مقدار شیب کanal روی عرض کanal پایدار تاثیر مستقیم دارد.

براساس نتایج مطالعات سیمونز و آلبرتسون<sup>۲</sup> (۱۹۶۳) مشخصات ذرات رسوبی کناره به عنوان یک متغیر مستقل مهم باید در معادلات وارد شود. سیمونز و آلبرتسون سعی کردند که برای پیش‌بینی عرض یک آبراهه پایدار، تئوری نیروی مماسی را به تئوری رژیم ربط بدهند و براساس داده‌های زیادی که از کanal‌ها و رودخانه‌های در حال رژیم از هندوستان و آمریکای شمالی جمع‌آوری کردند، انواع مختلف کanal‌ها را با توجه به ذرات تشکیل دهنده کف و کناره به پنج نوع تقسیم‌بندی نمودند:

نوع ۱: کف و کناره ماسه‌ای

نوع ۲: کف ماسه‌ای و کناره چسبنده

نوع ۳: کف و کناره چسبنده

1- Wolman and Brush  
2- Simons and Albertson

نوع ۴: مواد درشتدانه غیرچسبنده

نوع ۵: مانند نوع دوم، اما با غلظت زیاد مواد معلق (۲۰۰۰ تا ۸۰۰۰ میلی گرم در لیتر) روابط ارائه شده توسط سیمونز و آبرتسون به صورت زیر می باشد:

$$P = k_1 \sqrt{Q} \quad (15-3)$$

$$W = 0.9P \quad (16-3)$$

$$W = 0.922T - 2.0 \quad (17-3)$$

$$R = k_2 Q^{0.36} \quad (18-3)$$

$$Y = 1.21R, R \leq 2.1m \quad (19-3)$$

$$Y = 0.61 + 0.93R, R \geq 2.1m \quad (20-3)$$

$$V = k_3 (R^2 S)^m \quad (21-3)$$

$$\frac{c^2}{g} = \frac{V^2}{gYS} = k_4 \left( \frac{V \cdot W}{U} \right) \quad (22-3)$$

که در این روابط:

W: عرض کanal (متر)

Q: بده (متر مکعب بر ثانیه)

S: شیب کanal

Y: عمق متوسط جریان (متر)

P: محیط خیس (متر)

R: شعاع هیدرولیکی (متر)

V: سرعت متوسط جریان (متر بر ثانیه)

c: ضریب ثابت شزی

U: لرجه سینماتیکی

T: عرض سطح آزاد آب (متر) و مقادیر ضرایب  $k_1, k_2, k_3, k_4$  و m نیز در جدول (۲-۳) ارائه شده است.

جدول ۲-۳- ضرایب و توانهای معادلات (۱۵-۳) تا (۲۲-۳) | ۱۶۵

نوع کanal					ضرایب
۵	۴	۳	۲	۱	
۳/۱	۳/۱۷	۳/۹۸	۴/۷۱	۶/۳۵	$k_1$
۰/۳۷	۰/۲۵	۰/۴۱	۰/۴۱	۰/۵۷	$k_2$
۹/۷۱	۱۰/۸۶	—	—	۹/۳۵	$k_3$
—	—	۰/۸۷	۰/۸۷	۰/۳۳	$k_4$
۰/۲۹	۰/۲۹	—	—	۰/۳۳	m



هندرسون<sup>۱</sup> (۱۹۶۶) نشان داد که به منظور حفظ پیوستگی رسوب در طول کanal نرخ بده در واحد عرض جریان به بده رسوب در واحد عرض جریان ( $q_s/q_b$ ) باید مقدار ثابتی باشد. بازه‌های پهن‌تر کanal باید شیب تندتری داشته باشند تا در مقایسه با بازه‌های کم عرض‌تر حجم انتقال رسوب یکسانی داشته باشند. مطابق نظر هندرسون که افزایش در شیب کanal، همراه با افزایش‌های موضعی در عرض کanal، شکلی است که در رودخانه‌های طبیعی اغلب دیده می‌شود. به عبارتی ضمن در نظرگیری پایداری کناره‌ها، با افزایش شیب انتظار می‌رود که جریان آب با قدرت بیش‌تری به کناره‌ها حمله برد و عرض کanal افزایش یابد.

هی و تورن<sup>۲</sup> (۱۹۸۶) از داده‌های رودخانه‌های شنی پایدار با بستر متحرک یک سری معادلات رزیم ارائه داده‌اند، براساس مطالعات هی و تورن (۱۹۸۶) معادله عمومی برای عرض کanal ( $W$ ) به صورت زیر می‌باشد:

$$W = 3.67 Q_b^{0.45} \quad (23-3)$$

که در این رابطه  $Q_b$ : بده مقطع پر (متر مکعب بر ثانیه) و  $W$ : عرض کanal (متر) می‌باشد.

ضریب تعیین ( $t^2$ ) برای معادله (۲۳-۳)،  $0.79$  می‌باشد. طبق محاسبات هی و تورن عرض کanal مستقل از اندازه رسوبات و نیز مقدار بار رسوبی می‌باشد (البته طبق نتایج بری (۱۹۸۲b) عرض کanal به آرامی با تغییر در دانه‌بندی ذرات تغییر می‌کند). عرض به دست آمده از نتایج هی و تورن تا حد زیادی تحت تاثیر نوع و چگالی پوشش گیاهی کناره قرار دارد. هی و تورن پوشش گیاهی کناره را به چهار گروه (نوع I: پوشش علفی بدون درختان و بوته‌ها، نوع II: ۱۵٪ پوشش درخت و بوته‌زار، نوع III: ۵۰٪ پوشش درخت و بوته‌زار، نوع IV: با بیش از ۵۰ درصد پوشش درخت و بوته‌زار) طبقه‌بندی نمودند. به طوری که طبق این طبقه‌بندی با افزایش چگالی پوشش گیاهی از عرض کanal کاسته می‌شود. در واقع معادله اصلاح شده عرض کanal به شکل زیر است.

$$W = \alpha Q_b^{0.5} \quad (24-3)$$

مقدار  $\alpha$  از  $2/34$  برای پوشش گیاهی نوع IV تا  $4/33$  برای پوشش گیاهی نوع I تغییر می‌کند. همچنین ضریب تعیین برای معادله (۲۴-۳)،  $0.96$  می‌باشد که نسبت به معادله (۲۳-۳)، به طرز قابل ملاحظه‌ای افزایش یافته است. البته در مطالعات هی و تورن اثر شیب روی عرض کanal ارزیابی نشده است. ساده‌ترین رابطه برای عمق کanal ( $Y$ ) به صورت زیر ارائه می‌شود:[۳۳]:

$$Y = 0.33 Q_b^{0.35} \quad (25-3)$$

که در این رابطه  $Y$ : عمق کanal (متر) می‌باشد.

ضریب تعیین برای معادله (۲۵-۳)،  $0.80$  می‌باشد که با اصلاح معادله و اعمال اثر دانه‌بندی ذرات به  $0.82$  افزایش می‌یابد.

$$Y = 0.22 Q_b^{0.37} \cdot D_{50}^{-0.11} \quad (26-3)$$

که در این رابطه  $D_{50}$ : قطر متوسط ذرات رسوبی (متر) می‌باشد.

(هی و تورن، ۱۹۸۶) برای شیب کanal ( $S$ ) معادله زیر را ارائه داده‌اند.

$$S = 0.087 Q_b^{-0.43} \cdot D_{50}^{-0.09} \cdot Q_s^{0.10} \quad (27-3)$$

1- Henderson

2- Hey and Thorne

که در این رابطه  $Q_s$ : باررسوبی(کیلوگرم بر ثانیه) و  $Q_b$  بدء مقطع پر (مترمکعب بر ثانیه) می‌باشد.  
ضریب تعیین معادله ( $27-3$ )،  $63/0$  می‌باشد. مقدار پایین ضریب تعیین می‌تواند بیان کننده نادیده گرفتن اثر برخی از پارامترها در این معادله باشد.

از آن جا که شبکه کanal به عنوان یک متغیر وابسته مورد توجه می‌باشد. لذا در آنالیز رگرسیون برای محاسبه معادلات رژیم مربوط به عرض کanal وارد نمی‌شود. در نتیجه به ازای یک بدء و دانه‌بندی رسوبات و پوشش گیاهی داده شده با تغییر در شبکه کanal، از معادلات رژیم عرض واحدی خواهیم داشت.

معادلات تجربی رژیم نشان می‌دهند که به طور کلی عرض و عمق کانال‌های آبرفتی به وسیله بدء غالب کنترل می‌شوند معادلات برای عرض و عمق در اغلب موارد به صورت زیر بیان می‌شوند.

$$W \propto Q^a \quad (28-3)$$

$$Y \propto Q^b \quad (29-3)$$

که در این روابط  $W$ : عرض کanal (متر)،  $Y$ : عمق کanal (متر) و  $Q$  بدء غالب (مترمکعب بر ثانیه) می‌باشد.  
 $a$  در محدوده  $45/0$  تا  $55/0$  قرار دارد که در اغلب اوقات  $50/0$  در نظر گرفته می‌شود و  $b$  بین  $33/0$  تا  $41/0$  تغییر می‌کند.  
همچنین عرض کanal و حتی عمق آن تحت تاثیر مقاومت کناره‌های کanal در مقابل فرسایش قرار دارند. از طرفی همان‌گونه که از معادله ( $27-3$ ) بر می‌آید شبکه کanal تابعی از بدء، اندازه رسوبات و نیز بار رسوبی می‌باشد. از طرفی عرض کanal به طور مستقیم تحت تاثیر بار رسوبی نمی‌باشد ولی به هر حال همان‌گونه که در معادلات ( $13-3$ ) و ( $14-3$ ) نشان داده شد با توجه به وابستگی عرض کanal و نیز شبکه می‌توان گفت، عرض کanal به طور غیر مستقیم تحت تاثیر تغییرات بار رسوبی قرار دارد.

وارد نشدن یکسری از متغیرهای مستقل مهم در معادلات رژیم، سبب می‌شود که ضرایب ثابت در این معادلات تا حدی به مقادیر عددی این متغیرها وابسته باشند. از نظر تئوری این ضرایب باید خصوصیات ثابت‌های فیزیکی را نشان دهنده و نه این که نشان دهنده متغیرهایی باشند که به طور اتفاقی ثابت در نظر گرفته شده‌اند، لذا به کاربردن این معادلات فقط در یکسری شرایط خاص و مکان‌های مشابه محل جمع‌آوری داده‌ها درست و قابل اعتماد می‌باشد.

### ۳-۴-۳- مدل‌های تحلیلی

#### ۳-۴-۱- مدل‌های مبتنی بر روش طراحی نیروی کششی

یکی شدن نتایج معادلات رژیم تجربی، مهندسان آمریکایی را به سمت توسعه یک روش نیمه تئوری پیچیده‌تر برای اهداف طراحی کanal سوق داد [۴۰]. شیوه برخورد جدید برمنای روش طراحی نیروی کششی مجاز برای پایداری دیواره‌هایی که از مواد غیرچسبنده (شن و ماسه) تشکیل شده‌اند، اولین بار توسط لین بسط داده شد. نیروی کششی مجاز در واقع حداکثر نیروی است که تحت آن مواد بستر و کناره فرسایش نمی‌یابند. به عبارتی این تئوری یک بستر دانه‌ای را در آستانه حرکت فرض می‌کند و هندسه مقطع عرضی و وزن ذرات منفرد را به نیروی برشی سیال ربط می‌دهد. به ازای بدء و مشخصات ذرات رسوبی داده شده این مدل‌ها قادرند سرعت متوسط، محیط خیس، شعاع هیدرولیکی و شبکه کanal مستقیم را محاسبه کنند. از آن جا که چهارمتغیر نامعلوم داریم، لذا لازم است چهارمعادله وجود داشته باشند که بین این چهارمجهول و نیز دو متغیر مستقل (بدء جریان و اندازه ذرات رسوبی) رابطه برقرار کنند. این مدل از معادلات پیوستگی، مقاومت جریان، آستانه حرکت رسوبات بستر و کناره برای محاسبه هندسه کanal پایدار

استفاده می کند. همچنین این مدل برای کانال های آستانه (کانال هایی که در آن ها نرخ انتقال رسوب به صفرمیل می کند) به کاربرده می شود. برای رسوبات درشتدانه با زاویه ایستایی  $30^\circ$  درجه، این معادلات به شکل زیر می باشند [۴۰]:

$$Q = V \cdot P \cdot R$$

(۳۰-۳) معادله پیوستگی:

$$V = 15.46R^{0.5}S^{0.38}$$

(۳۱-۳) معادله مقاومت جریان:

$$R = \frac{5.79D}{S}$$

$$P = 10R$$

(۳۲-۳) معادله آستانه حرکت رسوبات بستر:

(۳۳-۳) معادله آستانه حرکت رسوبات کناره:

با ساده سازی روابط فوق، خواهیم داشت:

$$V = 2.91D^{0.3}Q^{0.08}$$

(۳۴-۳)

$$S = 0.087D^{1.15}Q^{-0.46}$$

(۳۵-۳)

$$R = 0.185D^{-0.15}Q^{0.46}$$

(۳۶-۳)

که در این روابط:

V: سرعت متوسط جریان (متر بر ثانیه)

P: محیط خیس (متر)

R: شاعع هیدرولیکی (متر)

Q: بدء (متر بر ثانیه)

S: شیب کanal

اگر رسوبات یکنواخت باشند منظور از D قطر متوسط ذرات رسوبی برحسب میلی متر می باشد و اگر غیر یکنواخت باشند از  $D_{84}$  یا  $D_{90}$  استفاده می شود. علت این امر آن است که در صورتی که مواد بستر غیر یکنواخت باشند، در ابتدا که شیب کف رودخانه زیاد است احتمالا تمام ذرات در حرکت خواهند بود. با کاهش تدریجی شیب، تنفس برشی به حدی خواهد رسید که از تنفس برشی بحرانی برای ذرات درشتدانه نظری  $D_{84}$  یا  $D_{90}$  کمتر شده، درنتیجه این ذرات در بستر باقی خواهند ماند. با گذشت زمان مواد درشتدانه به تدریج در سطح کف رودخانه تجمع کرده و پس از مدتی که تقریبا تمام سطح بستر را پوشانند، عمل کف کنی تقریبا متوقف می شود. این لایه درشتدانه را که از شستشوی مواد ریز جلوگیری می کند، لایه محافظ یا مسلح<sup>۱</sup> می گویند.

معادلات حاکم یکسری محدودیت برای استفاده از روش طراحی نیروی کششی مجاز ایجاد می کنند از جمله:

- اگر برای معادله مقاومت جریان از نوع نمایی نظری رابطه مانینگ استفاده شود لازم است که زیری کanal فرض شود زیرا

<sup>۲</sup> (۱۹۶۷) نشان داده است که ضریب و نمایها در این نوع معادلات تجربی وابسته به زیری مربوط به مقطع

می باشند در حالی که در معادلات لگاریتمی نظری کالبروک- وایت<sup>۳</sup> و دارسی- وايسباخ<sup>۴</sup> این محدودیت وجود ندارد [۳۰].

- 1- Armour
- 2- Raudkivi
- 3- Colebrook- White
- 4- Weisbach -Darcy



- معادلات آستانه حرکت رسوبات بستر و کناره نیز در چنین مدلی دارای یکسری شرایط محدود کننده می‌باشند. برای رسوبات غیرچسبنده، نیروی کششی بحرانی در آستانه حرکت به توزیع دانه‌بندی ذرات و نیز شکل و شیب سطح بستگی دارد. در مقابل نیروی کششی بحرانی برای رسوبات چسبنده دروحله اول به نوع مواد و پیوند شیمیایی ذرات بستگی دارد نه به خصوصیات فیزیکی و شکل قرارگیری ذرات در مقطع عرضی.

به عنوان یک نتیجه می‌توان گفت روش‌های طراحی نیروی کششی تنها برای طراحی کانال‌های با بستر مسطح غیر متحرک و با رسوبات غیرچسبنده نتایج خوبی را به دنبال دارند. به عبارتی این روش برای کانال‌های دارای پایداری استاتیکی جوابگوست، یعنی کانال‌هایی که در آن جریان می‌تواند با خود رسوب حمل کند ولی قادر به فرسایش مرزهای آبراهه نیست. حتی تحت این شرایط نیز در صورت غیر یکنواخت بودن ذرات در تعیین اندازه صحیح قطر ذرات برای روابط دچار خطا خواهیم شد.

### ۴-۳-۲- مدل‌های مبتنی بر روش‌های مقادیر حد نهایی

طبق تحقیقات مهندسین و زمین شناسان در ۳۰ سال گذشته، کانال‌های آبرفتی مستقیم در واکنش به فرسایش و رسوب‌گذاری دارای ۴ درجه آزادی می‌باشند که عبارتند از عرض (W)، عمق (Y)، سرعت (V)، شیب (S) [۳۶]. هر درجه آزادی باید به یک معادله کنترل کننده مربوط شود. این‌که این معادلات اتصال و رابطه بین متغیرهای وابسته را تعریف کنند، کافی نیست و لازم است که چگونگی واکنش کانال به یکسری از متغیرهای مستقل یا کنترل کننده را نیز در فرآیندهای پایدار شدن، نشان دهند. در این روش‌ها به جای شرط آستانه حرکت رسوبات در مدل‌های کانال پایدار از معادله انتقال رسوب استفاده می‌شود و معادلات در دسترس معادله مقاومت جریان، پیوستگی و نیز انتقال رسوب هستند، لذا برای به‌دست آوردن متغیرهای مجھول اشاره شده تنها سه معادله موجود می‌باشد و این در حالی است که چهار متغیر مجھول وجود دارد. بنابراین استفاده از روش‌های صریح تنها در صورتی امکان‌پذیر است که مقدار یکی از متغیرهای مجھول را بدانیم. در مدل‌های مبتنی بر روش طراحی کششی فرض می‌شود عرض کانال در حین تغییرات هندسه کانال برای رسیدن به پایداری ثابت می‌ماند و لذا چنین مشکلی وجود ندارد. فقدان معادله چهارم باعث شد که لانگبین<sup>۱</sup> و لانگبین و لئوپولد<sup>۲</sup> (۱۹۶۴ و ۱۹۶۳) پیشنهاد بدھند که از یک راه حل تقریبی برای محاسبه هندسه کانال‌های پایدار استفاده شود که مطابق نتایج این روش جواب واحدی برای پارامترهای هندسی مقطع به‌دست نخواهد آمد [۳۰].

واتسن<sup>۳</sup> (۱۹۶۹ و ۱۹۶۶) مفهوم نامعینی و لانگبین و لئوپولد (۱۹۶۳ و ۱۹۶۴) را مورد بررسی قرارداد. او پیشنهاد کرد که این از عدم آگاهی ما نسبت به فرآیندهای حاکم بر سامانه‌ی نامعین بوجود می‌آید. برای به‌دست آوردن یک راه حل واحد ابتدا باید فرآیندهای حاکم را به درستی تعریف نمود [۳۰].

به دنبال تلاش برای به‌دست آوردن یک راه حل معین برای هندسه هیدرولیکی رودخانه‌های آبرفتی، بعضی از محققین پیشنهاد کرده‌اند که معادله بهینه‌سازی در روند مدل‌سازی وارد شود. این روش‌ها از معیار بیشینه‌سازی یا کمینه‌سازی یک پارامتر کلیدی از قبیل قدرت جریان، نرخ مصرف انرژی یا غلظت رسوب، برای تحلیل کامل شیب، عرض و عمق جریان استفاده می‌کنند. تعدادی از روش‌های بهینه‌سازی قابل استفاده را می‌توان به صورت زیر طبقه‌بندی نمود.

1- Langbein

2- Langbein and Leopold

3- Watson



- حداقل توان واحد جریان (MUSP)، [۷۹]

- حداقل توان جریان (MSP)، [۱۷]، [۱۸] و [۷۰]

- حداکثر ظرفیت انتقال رسوب (MCT)، [۷۴]

یانگ<sup>۱</sup> (۱۹۷۶) پیشنهاد کرد که رودخانه‌های آبرفتی سرعت و شبیب خود را به نحوی تنظیم می‌کنند که بده و بار رسوبی بتوانند با محدودیت حداقل توان جریان آب در واحد طول رودخانه با در نظر گیری سایر محدودیت‌ها منتقل شوند. با توجه به مستقل بودن بده و ثابت بودن چگالی، کanal پایدار برای انتقال بده جریان و بار رسوبی ورودی در یک شبیب حداقل توسعه پیدا می‌کند. این راه حل براساس استفاده از معادله پیوستگی، مقاومت جریان، انتقال رسوب و اصل حداقل توان جریان واحد در نظر گرفته شد.

با استفاده از داده‌های صحراوی و آزمایشگاهی یانگ بیان کرد که با این برخورد می‌توان هندسه جریان را تحت شرایط رژیم پایینی و غلظت رسوب کم پیش‌بینی نمود. در غلظت‌های رسوبی بالاتر پیش‌بینی‌ها تغییر می‌کردن، همچنین برای شرایط رژیم جریان بالایی نمی‌توان هیچ توان جریان واحدی تعریف نمود. بررسی دقیق‌تر روش نشان می‌دهد هندسه جریان محاسبه شده حتی تحت شرایط رژیم پایینی از دقت کمی برخوردار است زیرا حداقل توان واحد جریان برای دامنه وسیعی از عمق‌های جریان که هر یک به دلخواه انتخاب شده‌اند می‌تواند به کار رود. در ضمن پاره‌ای از مشکلات در رابطه با ارزیابی نتایج مدل، زمانی که داده‌ها برای به دست آوردن معادله انتقال رسوب استفاده می‌شوند، وجود دارد.<sup>[۷۹]</sup>

چانگ<sup>۲</sup> (۱۹۷۹) توان رودخانه‌ای Q.S، را به عنوان نرخ کل کار انجام یافته به وسیله نیروهای خارجی در واحد طول آبراهه تعریف کرد. روش پیشنهاد شده به وسیله چانگ، با فرض یک عرض و یک عمق اولیه و محاسبه شبیب برای یک بده آب، بده رسوب و اندازه رسوب مشخص، شروع می‌شود و یک فرآیند تکراری و سعی و خطای را به منظور حل سامانه‌ی رژیم طی می‌کند. فرض می‌شود ابعاد آبراهه‌ای که حداقل قدرت جریان یا برای بده معین و ثابت، حداقل شبیب را به دست می‌دهد، ابعاد کanal رژیم باشد. در این روش معادلات انتقال رسوب و مقاومت جریان از میان فرمول‌های مختلف موجود برای آبراهه‌های با بستر ماسه‌ای و شنی انتخاب شده‌اند. سپس این معادلات با مفهوم قدرت جریان حداقل به عنوان سومین رابطه مورد نیاز، ترکیب شده و سه معادله برای عرض، عمق و شبیب حل شده است.

به عبارت دیگر، برای یک بازه کوتاه از رودخانه با بده یکنواخت، شرایط پایداری دینامیکی به صورت زیر بیان می‌شود:

- بده رسوب یکسان در طول آبراهه

- یکنواختی در توان رودخانه (Q.S) که در آن  $Q = \text{وزن مخصوص مخلوط آب و رسوب}$ ،  $S = \text{جریان و گرادیان انرژی می‌باشد}.$

اگر گرادیان انرژی با شبیب سطح آب بیان شود، در آن صورت توان رودخانه یکنواخت، معادل با نیمرخ خطی سطح آب در طول آبراهه است. یک رودخانه که دستخوش تغییرات است، معمولاً دارای نیمرخ سطح آب خطی یا بده رسوب یکنواخت نیست. اما تنظیمات رودخانه به‌گونه‌ای است که غیریکنواختی در نیمرخ سطح آب و بده رسوب، به‌طور قابل توجهی کاهش می‌یابد.

1- Yang  
2- Chang



عامل انتقال رسوب یک عامل محدود کننده محسوب می‌شود. به خاطر این که بده رسوب تابع مستقیمی از Q.S. است، تنظیم آبراهه در جهت مصرف انرژی یکسان، یکنواختی در بده رسوب را ایجاد می‌کند. وقتی که پایداری حاصل شد، بده رسوب در بازه نرخ ورودی رسوب برابر خواهد شد.

وایت<sup>۱</sup> و همکارانش در سال ۱۹۸۲ نظریه‌ای را بر مبنای این فرض که یک آبراهه آبرفتی، شیب و هندسه خودش را در جهت بیشینه‌سازی ظرفیت حمل رسوبش تنظیم می‌کند، ارائه دادند. به عبارت دقیق‌تر، نظریه آن‌ها این است که برای یک بده و شیب معین، عرض آبراهه خودش را طوری تغییر می‌دهد که یک نرخ انتقال حداکثر به دست بیاید. تحلیل‌های آنان نشان می‌دهد که بیشینه‌سازی نرخ انتقال، همان نتایج کمینه‌سازی یا قدرت جریان را به دست می‌دهد.

این روش که به‌وسیله وایت، بتیس و پاریس در ایستگاه تحقیقات والینگفورد انگلستان در سال ۱۹۸۱ برای محدوده وسیعی از اندازه رسوبات از ۰/۰۶۸ تا ۰/۰۴ میلی‌متر بیان شده است به روش والینگفورد مشهور است. یک معادله انتقال رسوب و یک معادله مقاومت جریان به همراه مفهوم بیشینه‌سازی انتقال رسوب به عنوان معادله سوم مورد نیاز، با هم به کار برده شده‌اند. در این روش<sup>۳۵</sup> به عنوان شاخص اندازه رسوب به کار می‌رود.

پارکر<sup>۲</sup> (۱۹۷۸) با در نظر گیری عامل پایداری جانبی کanal در رودخانه‌های شنی و استفاده از تکنیک‌های آشفتگی، به توسعه معادلات تجربی پرداخت. لذا با در نظر گیری پایداری کناره در روش پارکر هندسه پایدار رودخانه‌های آبرفتی بدون نیاز به فرضیه بیشینه‌سازی به دست می‌آید.

بتس<sup>۳</sup> و همکاران (۱۹۸۸) نشان داد که نتایج معادلات پارکر با نتایج معادلات تجربی به دست آمده از داده‌های مشاهداتی کانال‌های آبیاری و رودخانه همخوانی مناسبی را نشان نمی‌دهند.<sup>[۵]</sup>

مدل‌های مبتنی بر روش‌های مقادیر حد نهایی را می‌توان به راحتی برای آبراهه‌های دارای پایداری دینامیک به کاربرد و آن پایداری است که تعییرات جریان، مواد بستر و دیواره و رسوب حمل شده به آبراهه تحمیل می‌کند. البته ممکن است بعضی تعییرات اتفاق بیفتد ولی شرایط عملاً بعد از یک دوره کامل یکسان است. وقتی که شرایط جریان و بار رسوب یا مواد بستر تعییر می‌یابد، هندسه آبراهه پس از یک دوره که آبراهه ناپایدار می‌شود، دوباره خود را با شرایط جدید انتظام می‌دهد. چنین آبراهه‌های را رژیم نیز می‌گویند. در یک آبراهه رژیم، بده آب، بده رسوب، هندسه و شیب آبراهه در حالت پایدار هستند.

### ۳-۴- کاربرد تئوری‌های مختلف پایداری بر حسب نوع رودخانه

در مقام مقایسه و بررسی روش تجربی علی‌رغم سادگی و شکل صریح آن، دارای محدودیت کاربرد معادلات تجربی است که عموماً تابع شرایط منطقه‌ای هستند. درحالی که روش مبتنی بر نگرش تحلیلی، به دلیل بهره‌گیری از اصول فیزیکی حاکم بر فرآیند حرکت بسترها رسوی، دارای این محدودیت نبوده و دامنه وسیعی از شرایط متنوع هیدرولوژیکی، هیدرولیکی و رسوی را در بر می‌گیرد و به دلیل پیچیدگی محاسبات و غیرصریح بودن آن با محدودیت مواجه است.

- 1- White
- 2- Parker
- 3- Bettes



مدل‌های تحلیلی مبتنی بر روش‌های مقادیر حد نهایی بیشترین پتانسیل مدل‌سازی موفقیت آمیز کمی پاسخ رودخانه را ارائه داده‌اند. البته اگرچه مدل‌های چانگ (۱۹۷۹ و ۱۹۸۰) و وايت و همکاران (۱۹۸۲) نتایج معقول و قابل قبولی را ارائه داده‌اند؛ ولیکن خطاهای ناشی از به کارگیری این مدل‌ها، مانع استفاده گسترده آن‌ها در کارهای مهندسی رودخانه شده است.

البته می‌توان این مدل‌ها را از طریق در نظرگیری جنبه‌های اضافی و تکمیلی توسعه کانال رودخانه اصلاح نمود. یکی از جنبه‌های تکمیلی می‌تواند، توزیع تنش برشی مرزی و یا به عبارتی در نظرگیری پایداری کناره‌های کanal باشد.

اهمیت مدل‌های رژیم تجربی و مدل‌های مفهومی در این است که از آن‌ها جهت کالیبراسیون و اصلاح نتایج مدل‌های تحلیلی استفاده می‌شود. بی‌شک نتایج یک مدل تحلیلی موفق با مدل‌های تجربی و نیز معادلات کیفی همخوانی مناسبی را نشان می‌دهد. به عبارتی روش جدید مبتنی بر تلفیق سه روش یاد شده می‌باشد و هدف از آن رفع نواقص روش‌های گفته شده و داشتن مزایای هریک می‌باشد.



## فصل ۴

---

---

---

### بررسی معیارهای تعیین راستای بهینه

### رودخانه





omoorepeyman.ir

## ۴- ۱- کلیات

بر اساس سامانه طبقه‌بندی لئوپولد، ولمن و میلر، سه الگوی مستقیم، پیچان و شریانی در رودخانه‌ها قابل تشخیص است. یک رودخانه در آن واحد در بازه‌های مختلف خود ممکن است الگوهای مختلف داشته باشد و یا یک بازه مخصوص در زمان‌های مختلف ممکن است الگوهای مختلف داشته باشد. لذا الگوهای ذکر شده کاملاً از یکدیگر مجزا نیستند. الگوی شریانی ممکن است بر الگوی مستقیم یا پیچانرویدی اثر نموده و به این ترتیب درجه سینوسیتہ و منظمی رودخانه، تعییر می‌کند.

تمایز مابین الگوی مستقیم و پیچانرویدی تا حدودی اختیاری است. لیکن الگوهای شریانی و پیچانرویدی کاملاً از یکدیگر متمایز هستند و باید به منزله حدود نهایی در گستره پیوسته تغییرات الگوهای هندسی در نظر گرفته شوند. چون محدوده تغییرات متغیرهای گوناگون موثر بر شکل گیری الگوهای هندسی پیوسته است لذا عجیب نخواهد بود اگر در مقابل با محدوده پیوسته‌ای از الگوهای هندسی رویرو شویم. تعییر این متغیرها می‌تواند باعث تعییر متناظر پیوسته در الگوی هندسی رودخانه شود.

## ۴- ۲- انواع هندسه مسیر در رودخانه‌ها

### ۴- ۲- ۱- مسیر مستقیم

عمدتاً تصور بر این است که الگوهای مستقیم حالت‌های پیش از تبدیل به الگوی پیچانرویدی است. در این الگوها که بالغ بر سه نوع هستند، مسیر رودخانه مستقیم و یا حداکثر دارای ضریب سینوسیتہ یا خمیدگی قابل اعتمادی است. تالوگ رودخانه بسته به مورد می‌تواند دارای مسیر مستقیم یا منحنی باشد. عموماً الگوهای مستقیم در رودخانه به علت مشاهده موارد نادر در طبیعت کم و بیش ناپایدار فرض می‌شوند.

در این الگوها، رودخانه یا دارای شیب طولی بسیار اندکی است که در نتیجه می‌تواند سرعت‌های فرسایشی را به وجود آورد و یا دارای آنچنان شیب‌های طولی تندی است (مانند رودخانه‌های کوهستانی) که سرعت‌های بسیار زیاد در رودخانه به وجود می‌آید. در ادامه انواع الگوهای مستقیم توسعه یافته به شرح زیر معرفی می‌شوند:

### ۴- ۲- ۱- ۱- مسیر کاملاً مستقیم بدون حضور نهشته‌های رسوبی

این نوع از رودخانه‌ها دارای مسیر مستقیم هستند. مسیر تالوگ<sup>۱</sup> یا خط حداکثر عمق نیز در این رودخانه‌ها مسیر کمابیش مستقیمی را طی می‌کند. در حالت ایده‌آل هم رودخانه و هم تالوگ کاملاً مستقیم هستند. بار رسوبی نیز چنان اندک است که اثر وجودی بر رودخانه ندارد. وجود چنین الگویی در طبیعت بسیار نادر است. به همین علت آن را ناپایدار فرض نموده و به عنوان الگویی در نظر می‌گیرند که با اندک تعییر در سامانه‌ی رودخانه تبدیل به الگوی بعدی می‌شود.

قطع این نوع از رودخانه‌ها متقارن و به شکل یک منحنی زنگوله‌ای بر عکس است. حداکثر سرعت جریان نیز در وسط مقطع به وجود می‌آید. به همین علت سطح آب در وسط پایین‌تر از لبه‌های مقطع می‌باشد. به همین دلیل جریان‌های عرضی در دو نیمه مقطع نسبت به محور مرکزی، در اثر وجود گرادیان عرضی گفته شده در سطح آب، به وجود می‌آید.

#### ۴-۲-۱- مسیر کاملاً مستقیم با حضور رسوبات

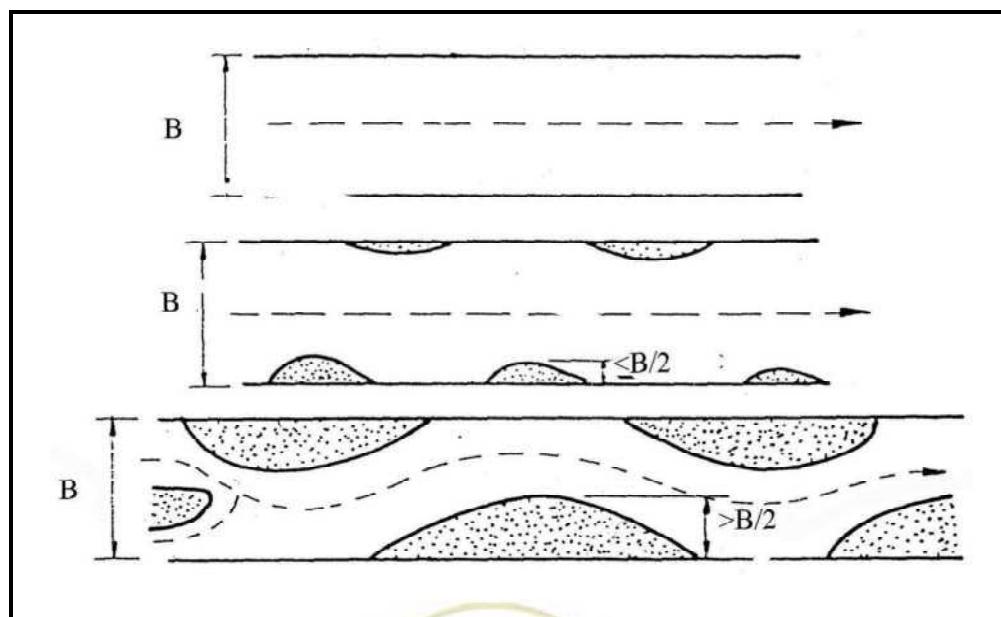
این نوع از رودخانه‌ها دارای مشخصاتی مشابه با رودخانه‌های نوع قبل می‌باشد. تنها تفاوت موجود، حضور بار رسوبی و تشکیل نهشته‌های رسوبی متنابض در داخل مسیر جریان است. وسعت این نهشته‌ها هنوز چنان کوچک است که اثر آن‌ها بر جریان و رودخانه قابل صرفنظر است.

#### ۴-۲-۳- مسیر مستقیم با خط القعر انحنادار در اثر حضور نهشته‌های رسوبی متنابض بزرگ

در این نوع از رودخانه‌ها هنوز مسیر رودخانه مستقیم است و یا سینوسیته قابل اغماضی دارد، ولی تمایلی به بروز انحنا در حال شکل‌گیری است. حضور مواد رسوبی تا درجه‌ای است که رسوبات به صورت نهشته‌های رسوبی متحرک<sup>۱</sup> به صورت یک در میان، دریک ساحل و ساحل مقابله آن حرکت می‌کنند، به همین علت تالوگ رودخانه مسیر انحناداری دارد. وجود نهشته‌های رسوبی در وسط رودخانه<sup>۲</sup> نیز همین اثر را خواهد داشت.

تشخیص این نوع از انواع مستقیم دیگر در هنگام پرآبی و پر بودن مقطع رودخانه مشکل است. این الگو به خصوص در رقوم‌های پایین سطح آب خود را نشان می‌دهد. در این حالت با کاهش رقوم سطح آب، نهشته‌های رسوبی یا بارها رخمنون شده و باعث می‌شوند تا علیرغم مستقیم بودن مسیر رودخانه در هنگام پرآبی، جریان‌های اندک به تبعیت از تالوگ رودخانه دارای مسیر انحناداری باشند. شکل (۱-۴) هر سه نوع الگوی مستقیم را نشان می‌دهد.

در حالتی که سواحل رودخانه به هر دلیلی از جمله نوع مصالح موجود پایدار نباشند، این احتمال وجود دارد که الگوی هندسی مستقیم با تالوگ انحنادار در اثر افزایش بده مستقیماً با بریدن سواحل و ایجاد بارهای میانی، تبدیل به الگوی شریانی<sup>۳</sup> شود. در این صورت این تصور که الگوی مستقیم حالت تبدیلی به الگوی پیچانزه‌ای است باطل خواهد شد.



شکل ۱- انواع الگوهای مستقیم بسط یافته

- 1- Traveling Bars
- 2- Middle Bars
- 3- Braided



### ۴-۲- مسیر پیچانروندی

مسیر رودخانه در این الگو در ابتدا دارای انحناهای متناوب کوچکی است. پیچانروندها در این مرحله ناکامل و در مرحله گسترش بوده و تا رسیدن به وضعیت پایداری و کاملا توسعه یافته خود، زمان زیادی را در پیش رو دارند. ضریب سینوسیته رودخانه‌هایی که دارای این الگو هستند تا تکامل پیچان، روند افزایشی دارد. این روند افزایشی تا رسیدن به حالت توسعه یافته در خصوص حرکت عرضی پیچانروند نیز صادق است.

### ۴-۳- عوامل موثر بر هندسه مسیر رودخانه‌ها

به طور طبیعی الگوی رودخانه با افزایش مداوم بده رسوب به تدریج از مستقیم به پیچانروندی و سپس به شریانی تبدیل می‌شود. رودخانه‌های مستقیم تنها در نسبت‌های بسیار اندک پهنا به عمق، موجودیت می‌یابند. پارکر در سال ۱۹۷۶ مشابه با انگلوند و اسکووگارد<sup>۱</sup> در سال ۱۹۷۳ اظهار داشت که در رودخانه‌های پیچانروندی مقدار شیب طولی و نسبت پهنا به عمق نسبتاً کوچک و در الگوی شریانی نسبتاً بزرگ هستند.

بنابراین، اطلاعات موجود حکایت از آن دارد که توالی تغییر الگوی رودخانه‌ها از مستقیم به پیچانروندی و شریانی به افزایش نسبت پهنا به عمق (که با پایداری سواحل رودخانه نسبت معکوس داشته و یا با افزایش بار بستر نسبت مستقیم دارد)، افزایش توان رود و یا افزایش مقدار بار رسوب (به خصوص بار بستر) وابسته است. این مطلب بار دیگر تاییدی است بر پیوسته بودن الگوهای متفاوت در رودخانه‌ها. به همین علت معیارهایی چون نسبت پهنا به عمق ( $Y/W$ )، توان رود ( $Q.S$ ) و شیب طولی ( $S$ ) را می‌توان برای تبدیل الگوهای هندسی به یکدیگر مورد استفاده قرار داد. معیار نسبت پهنا به عمق توسط افرادی چون یالین<sup>۲</sup>، پارکر، انگلوند و اسکووگارد و معیار شیب طولی توسط اشخاصی چون لئوپول، ولمن، میلر، هندرسون و دیگران استفاده شده است. چانگ نیز از معیار توان رود<sup>۳</sup> استفاده می‌کند. در این دستورالعمل به دلیل نگاه کاربردی، بر معیار شیب تاکید بیشتری می‌شود.

### ۴-۴- دره رودخانه‌ها

دره<sup>۴</sup> آن بخشی از اراضی حوضه آبریز است که رودخانه اصلی در آن جریان دارد. دره در تمامی مسیر رودخانه از محل سرچشممه<sup>۵</sup> تا تخلیه‌گاه<sup>۶</sup> امتداد دارد. پهناهی دره هر رودخانه‌ای، فضای موجود برای آن رودخانه را مشخص می‌کند. پهناهی دره بر طبق مشخصات توپوگرافی و یا ژئوتکنیکی مشخص می‌شود. به این ترتیب سطح مقطع اصلی رودخانه و اراضی مجاور آن (سیلاندشت)<sup>۷</sup>، به تمامی داخل پهناهی دره قرار دارند. انتهای سیلاندشت در هر دو سوی رودخانه منطبق بر دیواره دره است. رودخانه می‌تواند در پهناهی دره حرکت عرضی داشته باشد.

1- Engelund and Skovgaard

2- Yalin

3- Stream Power

4- Valley

5- Source

6- Outfall

7- Flood Plain



در داخل حوضه، رودخانه‌ها حد فاصل بین سرچشمه و تخلیه‌گاه در راستای خط حداکثر شیب حرکت می‌نمایند. این خط لزوماً مستقیم نیست. وجود نقاط شکستگی در مسیر و یا بخش‌های منحنی امکان‌پذیر است. دره به موازات مسیر این خط امتداد دارد. این خط با نام عمومی خط حداکثر شیب رو به پایاب، شناخته می‌شود. در واقع طول دره<sup>۱</sup> معرف طول مسیر رودخانه اصلی به موازات حداکثر شیب از محل سرچشمه تا تخلیه‌گاه است و با  $L_v$  نمایش داده می‌شود. با توجه به این که رودخانه به طور معمول در خط القعر حوضه (ولی نه لزوماً خط القعر مطلق حوضه) جریان می‌یابد می‌توان چنین برداشت کرد که طول دره برابر طول خط القعر حوضه در مسیر حرکت رود صرف‌نظر از تغییر مسیرهای متقابله آن است.

### ۴-۳-۲- شیب دره

شیب دره<sup>۲</sup>، شیب طولی اراضی مجاور رودخانه مابین سرچشمه و خروجی رودخانه می‌باشد. به همین دلیل نباید آن را با شیب رودخانه که با  $S$  نمایش داده می‌شود و یا شیب طولی حوضه آبریز یکی دانست. شیب دره متاثر از ویژگی‌های زمین‌شناسی منطقه است. این ویژگی‌های زمین‌شناسی می‌تواند مشتمل بر توپوگرافی حوضه، مشخصات ژئوتکنیکی خاک، قابلیت فرسایش‌پذیری خاک و مانند آن‌ها باشد. توپوگرافی می‌تواند به تنها‌ی یک معیار در طبقه‌بندی رودخانه بوده و رودخانه را به گروههایی چون رودخانه‌های کوهستانی، دلتایی و غیره تقسیم‌بندی نماید.

مقیاس زمانی لازم برای تغییرات در شیب دره چندین برابر مقیاس زمانی لازم برای پیدایش و به پایداری رسیدن رودخانه است. زمان لازم برای پیدایش و به پایداری رسیدن رودخانه‌ها بسته به مشخصات مختلف از دهها سال تا چندین هزار سال در رودخانه‌های بزرگی چون آمازون و نیل متغیر است. شیب دره متاثر از نیمرخ طولی دره است و دره نیز در هنگام تشکیل سازندهای حوضه آبریز شکل گرفته است. بنابراین می‌توان انتظار داشت که شیب دره در طول دوره زمانی که برای پیدایش و تثبیت الگوهای هندسی لازم است ثابت باشد.

شیب دره در امتداد رودخانه بسته به توپوگرافی ممکن است تغییر نماید. افزایش و کاهش در شیب دره ممکن است در برخی موارد نتیجه حرکت حجم زیادی از رسوبات به داخل دره در هنگام پرآبی در گذشته دور باشد<sup>[۶۲]</sup>. این رسوبات در دره مخروطه‌افکنه<sup>۳</sup> تشکیل می‌دهند. شیب متوسط دره را با نماد  $S_v$  نشان می‌دهند.

در قسمت قبل مفهومی به نام خط عمومی حداکثر شیب رو به پایاب معرفی گردید. نماد  $S_v$  بیانگر شیب این خط می‌باشد. همان‌طور که در آن جا نیز ذکر شده، خط حداکثر شیب لزوماً به صورت خط مستقیم نیست. در زمان شروع پیدایش رودخانه در دره، آن بخشی از اراضی دره که مستقیماً در آینده به عنوان بستر رودخانه عمل خواهد نمود، دارای شیبی برابر با شیب عمومی دره یا  $S_v$  می‌باشد.

### ۴-۳-۳- شیب طولی

نیمرخ طولی بستر رودخانه، شیب یا گرادیان طولی بستر آن را نشان می‌دهد. شیب یا گرادیان بستر بیانگر نسبت کاهش رقوم ارتفاعی رودخانه به طول آن در هر بازه مورد مطالعه است. اگر فرض شود که جریان در رودخانه ماندگار و یکنواخت<sup>۴</sup> است. در

1- Valley Length

2- Valley Slope

3- Alluvial Fan

4- Steady and Uniform



این صورت می‌توان شیب یا گرادیان بستر رودخانه و همچنین نیمرخ طولی آن را عیناً برای شیب یا گرادیان سطح آب رودخانه و نیمرخ طولی آن یکسان دانست. این فرض گرچه دارای خطای زیادی است ولی به استنتاج مکانیسم‌های موجود در رودخانه کمک شایانی می‌کند. مشابه سایر پارامترهای رودخانه، روند نیمرخ طولی رودخانه بدون شک حاصل تعدادی از عوامل مستقل و یا به هم پیوسته است. شیب بیانگر برقراری توازن مابین ظرفیت انتقال رودخانه، اندازه ذرات و مقدار بار رسوبی ورودی به آن است.

شیب طولی همچنین عامل مهمی در تعیین خصوصیات و ویژگی‌های بستری است که برای یک بدء مخصوص شکل گرفته است. شیب طولی موجب پیدایش مولفه‌ای از وزن سیال در جهت پایین دست رودخانه است که به نوبه خود تعیین کننده سرعت جریان می‌باشد. حتی وقتی که ویژگی‌های بستر نیز تغییر نیابد، تغییر در شیب طولی موجب تاثیر بر مقاومت در برابر جریان خواهد شد. به عنوان مثال در رودخانه‌ای باعمق اندازه و بستری با شکل ناهمواری ریپل<sup>۱</sup>، مقاومت در برابر جریان با افزایش شیب، افزایش می‌باشد. به طور مشابه، اگر بستر دارای ناهمواری از نوع دیون<sup>۲</sup> باشد، به شرطی که سرعت ذرات بستر از ۶ سانتی‌متر بر ثانیه بیشتر باشند، همین پدیده مشاهده می‌شود. برای ذراتی با سرعت سقوط کمتر از این مقدار، نتیجه‌گیری درستی به عمل نیامده است. چون معمولاً سامانه‌های رودخانه‌ای در اراضی سرچشمه پرشیب‌تر هستند. لذا نیمرخ طولی رودخانه را (برحسب طول آن) با فرمول نمایی زیر تقریب می‌زنند:

$$S(x) = S_0 e^{-ax} \quad (1-4)$$

این فرمول اولین بار توسط شولیتز<sup>۳</sup> در سال ۱۹۴۱ ارائه شده است. در این فرمول:

$S(x)$ : شیب رودخانه در فاصله  $x$  در پایین دست نقطه مینا

$S_0$ : شیب رودخانه در نقطه مینا

$a$ : ضریبی است که بستگی به ویژگی‌های رودخانه از جمله مصالح بستر و کارهای آن دارد.

به عنوان مثال، نمونه‌ای از این فرمول به صورت  $S = 0.022 \exp(-5.8 \times 10^{-3}x)$  برحسب آحداد متريک توسط هاس<sup>۴</sup> در سال ۱۹۶۹ برای رودخانه ریوگراند<sup>۵</sup> ارائه شده است. چون شیب طولی با رقوم بستر طبق رابطه  $S = -dz/dx$  مربوط است لذا می‌توان انتظار داشت که رقوم بستر نیز دارای همین روند تغییرات باشند. روشن است که این نوع رابطه توانی تنها می‌تواند الگوی کلی نیمرخ طولی بستر یک رودخانه را نشان دهد. این نیمرخ با حضور خم‌ها و پیچانرودها نسبت به فرمول توانی پیچیدگی بیشتری می‌باشد. بنابراین شیب طولی تالوگ (خط حداقل عمق) هیچ‌گاه از یکتابع ساده تبعیت نمی‌کند. همچنین وجود انشعابات و یا الحاق شاخه‌های رود، تغییرات مضاعفی اعمال می‌کنند.

از جانب دیگر نیمرخ طولی رودخانه یک ویژگی ایستا نیست، بلکه به طور پیوسته‌ای در تطابق با حالات بدء و بار رسوبی تغییر می‌باشد. تطبیق با شرایط مستقل حاکم، گذشته از شیب یا گرادیان طولی، بر هندسه رودخانه، زبری و پارامترهای دیگر نیز تاثیر می‌گذارد. در ساده‌ترین حالت ممکن، می‌توان فرض نمود که تنها شیب تغییر می‌کند. اگر رود نتواند بار رسوبی خود را در نقطه‌ای به پایین دست انتقال دهد، با تهنه‌سینی رسوبات، رقوم بستر در این نقطه افزایش می‌باشد و بدین ترتیب با افزایش شیب در جهت پایاب به

- 1- Ripple
- 2- Dune
- 3- Shulits
- 4- Haas
- 5- Rio Grand



ظرفیت انتقال رودخانه افزوده می‌شود. هم‌زمان، شیب طولی و ظرفیت انتقال رودخانه در جهت بالادست کاهش می‌یابد و لذا یک موج ته‌نشینی یا بالاً‌آمدگی بستر به‌سمت بالادست حرکت می‌کند. اگر در رود یک توانایی انتقال رسوب اضافه به وجود آید و بتواند رسوبات بیش‌تری را نسبت به آنچه که از بالادست وارد می‌شود حمل کند، در همان نقطه‌ای که این ظرفیت مازاد به وجود آمده است مبادرت به فرسایش آبراهه خود می‌کند که باعث می‌شود شیب و ظرفیت انتقال در پایین‌دست آن نقطه کاسته شده و در بالادست افزایش یابد. این موج فرسایش<sup>۱</sup> به‌سمت بالادست گسترش می‌یابد.

#### ۴-۳-۴- ابعاد هندسی راستای رودخانه‌های پیچانروودی

ضریب پیچشی شاخص مهمی در تعیین تغییرات شکل پلان رودخانه و برابر نسبت طول قوس به طول دره می‌باشد که بر اساس توضیحات ارائه شده در فوق برابر نسبت شیب دره به شیب طولی رودخانه می‌باشد. ضریب پیچشی بزرگ‌تر از ۱/۱ بیانگر پیچشی بودن رودخانه و کم‌تر از آن مستقیم بودن رودخانه است. مطابق شکل (۲-۴) به‌ازای یک مقدار ضریب پیچشی مشخص حالات بی‌شماری برای شکل پلان رودخانه قابل انتظار است لذا محاسبه ضریب پیچشی به‌تهیایی برای تعریف هندسه پلان رودخانه کافی نیست.

به‌طور کلی پارامترهای اصلی محاسبه هندسه راستای رودخانه پیچانروودی عبارت از طول قوس، طول موج و شعاع انحنای می‌باشند. طول قوس در کanal پیچانروودی در طول خط‌التعزیر بین دو نقطه تغییر انحنا اندازه‌گیری می‌شود و در رودخانه‌های مستقیم فاصله بین دو خیزاب متواالی است و بر اساس روابط تجربی طول قوس به عرض مقطع پر کanal وابسته می‌باشد [۳۰].

$$z = 2\pi W_b \quad (2-4)$$

که در آن :  $W_b$  عرض مقطع پر و  $z$  معرف طول قوس می‌باشند.

طول موج فاصله مستقیم دو نقطه عطف متواالی در دو قوس پی در پی که پیچان‌رود را تشکیل می‌دهند و شعاع انحناء عبارت از شعاع نزدیک‌ترین دایره‌ای است که منطبق بر قوس شود. شعاع انحنای از عوامل مهم در تشخیص پایداری پیچانروودها و تعیین افت انرژی هیدرولیکی در آن‌ها است. در کanal‌های پیچانروودی طول موج و شعاع انحنای بر حسب عرض مقطع پر و بر اساس روابط تجربی زیر قابل محاسبه‌اند [۷۶]:

$$W_b = 0.17 L_M^{0.89} \quad (3-4)$$

$$W_b = 0.56 R_C^{0.94} \quad (4-4)$$

در این روابط  $W_b$  عرض مقطع پر،  $L_M$  طول موج پیچان‌رود و  $R_C$  شعاع انحنای قوس می‌باشند.



شکل ۴-۲- انواع شکل پلان رودخانه به‌ازای ضریب پیچشی مشخص

#### ۴-۴- شیب طولی پایدار

$S_e$  شیب طولی رودخانه در حالت پایداری است. یک مساله مهم به دست آوردن مقدار این شیب می‌باشد. متاسفانه روشی کامل برای تعیین این شیب وجود ندارد. فرمول پیش‌بینی کیفی ریخت‌شناسی رودخانه‌ها که در فصل سوم ارائه شده است نشان می‌دهد که شیب طولی  $S_e$  با بده رسوب، اندازه قطر ذرات رسوب (یا مصالح جدار رودخانه)، عمق رودخانه و ضریب پیچشی نسبت مستقیم و در مقابل با پهنه‌ای رودخانه، بده جریان و شیب دره نسبت عکس دارد.

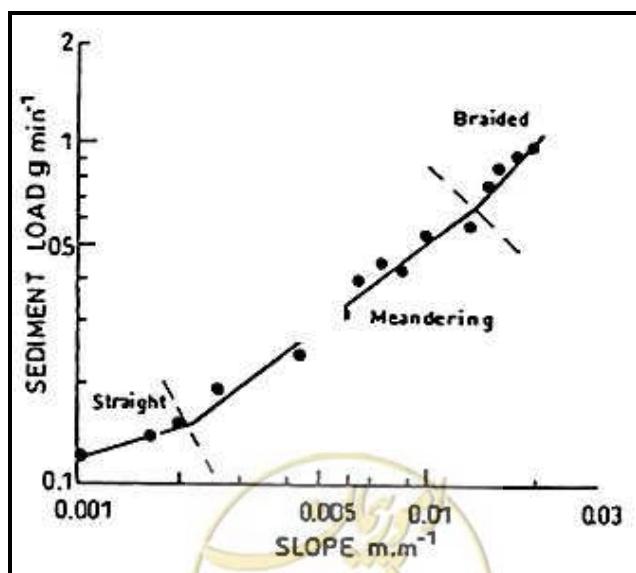
$$S_e \approx \frac{PYQ_s D}{WQ_w S_v} \quad (5-4)$$

در مباحث تئوری رژیم، روابطی برای محاسبه شیب طولی موسوم به شیب رژیم وجود دارد. شیب رژیم  $S_R$  در این تئوری معمولاً تابعی از بده جریان به صورت زیر است:

$$S_R = a_R \cdot Q_w^{-n_s} \quad (6-4)$$

ملاحظه می‌شود که توان جریان در فرمول منفی است. یعنی شیب کمتری برای هدایت بده بزرگ‌تر، مورد نیاز است. مقدار توان  $n_s$  در فرمول‌های مختلف بر حسب مصالح مختلف جدار جریان متفاوت است و مقدار آن برای هر رودخانه ثابت انگاشته می‌شود. حد پایین  $n_s$  برابر  $11^\circ$  مربوط به ماسه و حد بالای آن تقریباً  $42^\circ$  و مربوط به مصالح شنی است.

آزمایشات شوم و خان در سال ۱۹۷۲ گذشته از تایید رابطه شیب و الگوی هندسی رودخانه‌ها شواهدی دال بر تاثیر بده رسوبات نیز به دست می‌دهد. طبق روند مشاهده شده در این آزمایشات که در آن‌ها شیب به عنوان یک پارامتر مستقل فرض شده بود، مسیر آبراهه آزمایشی تا رسیدن به یک شیب مرزی، مستقیم باقی می‌ماند. پس از این نقطه جریان‌های ثانویه باعث فرسایش کناره‌ها و باز توزیع بده رسوب در جریان و تولید بارهای متناوب می‌شود. تولید این بارها موجب پیچ و خم دار شدن تالوگ می‌گردد. با رسیدن به شیب مرزی دوم، جریان‌های ثانویه از بین می‌رونند و توان جریان چنان زیاد می‌شود که موجب عریض شدن آبراهه به مقدار زیاد و تشکیل مجاري متعدد جریان و در نتیجه الگوی شریانی می‌گردد (شکل ۳-۴).



شکل ۳-۴- ارتباط بین بار رسوبی و شیب در رودخانه‌های مختلف [۱۶۲]

هنگامی که شیب آبراهه مابین این دو مقدار شیب مرزی قرار می‌گیرد، در صورتی که مصالح متشکل بستر و کناره به حد کافی در برابر فرسایش مقاوم باشد، حضور یک آبراهه با الگوی سینوسی به راحتی قابل مشاهده است. در آزمایشات این محققین این نکته جالب به چشم می‌خورد که برای پایدار نگاه داشتن الگوی هندسی آبراهه‌ها در هر مرحله، با افزایش شیب طولی، نیاز به افزایش بد رسبو گزارش شده است. بنابراین چنین می‌توان نتیجه‌گیری نمود که الگوی هندسی آبراهه‌های طبیعی و مصنوعی نه تنها به مقدار دو شیب مرزی بلکه به مقادیر مرزی بار رسوبی نیز بستگی دارد. براساس نتایج گزارش شده از کارهای ایکرز و چارتون و همچنین شوم و خان می‌توان استنتاج نمود که تنها برای مقادیر بسیار اندک بده رسوبی می‌توان انتظار داشت که الگوی مستقیم پایدار بماند. شاید ذکر این نکته جالب باشد که شوم در سال ۱۹۶۳ با بررسی رودخانه‌های آمریکا چنین گزارش کرده است که عموماً الگوی پیچانرودی با رسوبات چسبنده که به صورت بار آبرفتی<sup>۱</sup> حمل می‌شوند و الگوی شریانی با رسوبات درشت‌دانه غیرچسبنده که به صورت بار بستر حمل می‌شوند، همراه هستند. احتمالاً تفکیک بین نوع حمل مواد رسوبی، صرف‌نظر از مقدار حجمی آن، دلالت بر تاثیر مهم قطر ذرات مواد رسوبی در تبیین الگوی هندسی رودخانه‌ها دارد.

#### ۴-۱-۴- رابطه شیب طولی پایدار و ضریب پیچشی

مطالعات گوناگونی در خصوص ارتباط ضریب پیچشی با شیب طولی رودخانه صورت گرفته است. به طور مثال خان در سال ۱۹۷۱ ارتباط ما بین ضریب پیچشی، شیب و الگوی هندسی یک رودخانه را مورد تحقیق قرار داده است [۶۲]. در الگوهای مستقیم و شریانی ضریب پیچشی تابعی از شیب رودخانه نیست در حالی که در الگوی پیچانرودی مقدار ضریب پیچشی تابع مستقیم از مقدار شیب طولی رودخانه است. در شیب‌های نزدیک به مقدار شیب مرزی مابین دو الگوی پیچانرودی و شریانی روند افزایش ضریب پیچشی از بین می‌رود.

همان‌طور که در طبیعت نیز مشاهده می‌شود هر مقدار خاصی از شیب به مقدار به‌خصوصی ضریب پیچشی وابسته است. به عبارت دیگر هم‌خوانی کاملی ما بین شیب و ضریب پیچشی وجود دارد. پارامتر ضریب پیچشی به‌خودی خود تا زمانی که شیب طولی و بارهای متناوب رودخانه از یک طرف با شکل هندسی، بدء جریان و بدء رسوب از جانب دیگر در توازن باشند قابل تعیین است. هر بازه‌ای از رودخانه با داشتن مشخصات هندسی مخصوص به خود می‌تواند از محدوده گسترهای از شیب طولی را اختیار نماید ولی برای رسیدن به حالت پایداری تنها محدوده کوچکی از شیب وجود دارد که رودخانه با اختیار آن می‌تواند متغیرهای هیدرولیکی خود را در تطابق با مسیر و سطح مقطع خود نگاه دارد.

رودخانه با اعمال هر تغییر در شیب عمومی منطقه (شیب دره)، طول خود را از طریق کم و زیاد نمودن ضریب پیچشی به‌طریقی تنظیم می‌کند تا شیبی به‌دست آورد که با آن بتواند جریان و رسوبات موجود را حمل نماید. توجه به این نکته لازم است که این دو عامل به نوبه خود متأثر از جنس مصالح بستر و کناره‌های رودخانه است.

#### ۴-۲- ارتباط شیب طولی پایدار، بدء و هندسه مسیر

در قسمت‌های قبل به برخی از پژوهش‌های انجام یافته در خصوص نحوه ارتباط شیب طولی با متغیرهای مختلف اشاره شد. نوع دیگری از پژوهش‌ها نیز موجود است که در آن هدف مساله یافتن معیاری است که به کمک آن بتوان با دارا بودن برخی از متغیرها از جمله شیب طولی معیاری برای الگوی هندسی رودخانه‌ها به وجود آورد.

این روش‌های تحقیق را می‌توان در تطابق با مباحث پیشین، نوع دیگری از روش‌های تعیین شیب طولی پایدار  $S_h$  دانست. اکثر این روش‌ها مقدار شیب را بر حسب بدء جریان و در برخی حالات، اندازه قطر ذرات رسوب تخمین می‌زنند.

مطالعه خصوصیات رودخانه همواره چنین به نظر می‌رساند که ارتباطی ما بین شیب طولی رودخانه و درجه پیچ و خم آن وجود دارد. در حقیقت اندازه‌گیری‌های صحرایی نیز نشان داده است که رودخانه‌های پیچانزودی عموماً بسیار کم شیب هستند. برای یک بدء ثابت الگوی پیچانزودی در شیب‌های کوچک‌تر رخ می‌دهد. مشاهده شده است که رودخانه‌های پرشیب در مقایسه با رودخانه‌های با شیب ملایم کمتر الگوی پیچانزودی پیدا می‌کنند و در قبال آن با تولید جزایر کوچک و نتیجتاً مجاری متعدد مجذب، الگوی شریانی را به خود می‌گیرند.

در تطابق با این روند در سال‌های اخیر کوشش‌های زیادی در جهت بیان کیفی این پدیده و یافتن یک شیب مرزی برای گروه‌های مختلف رودخانه‌های طبیعی در الگوهای هندسی گوناگون صرف شده است. نتیجه حاصل نیز روابط بدء-شیب مختلفی است که به طور وسیعی برای تمایز بین الگوهای مختلف هندسی به کار برده می‌شود. این روابط دو گونه هستند. یا به طور مجرزا برای رودخانه‌های متشکل از مصالح خاکی متفاوت مانند رودخانه‌های ماسه‌ای یا شنی ذکر می‌شوند و در این صورت فقط شامل دو پارامتر بدء و شیب طولی هستند و یا روابطی هستند که برای محدوده وسیعی از رودخانه‌ها با انواع مختلف بستر و کناره‌ها ارائه شده و لذا حاوی یک پارامتر دیگر به عنوان پارامتر اندازه ذرات بستر و کناره خواهد بود.

علیرغم تفاوت‌هایی که در شکل ظاهری تمامی این روابط به علت اثر شرایط محیطی مختلف وجود دارد. این نکته باز بهوضوح قابل مشاهده است که رودخانه‌های شریانی دارای شیب‌های تندری در قیاس با مجاری مستقیم و رودخانه‌های پیچانزودی هستند. از آن‌جا که بدء و شیب دو متغیر اصلی در توان جریان یک رودخانه، Q.S.٪ هستند. لذا می‌توان گفت که با افزایش توان جریان الگوی هندسی رودخانه‌ها از مستقیم به پیچانزودی و سپس به شریانی تغییر می‌یابد.

#### ۴-۳- بیان الگوی هندسی براساس معیارهای کمی

بعد از ارائه توضیحات فوق و بررسی ساقه مطالعاتی که به تشخیص کانال‌های آبرفتی و تعیین آستانه پیچانزودی، شریانی و مطالعه و مقایسه وضعیت فعلی و شرایط پایدار کانال پرداخته است، به عنوان یک جمع‌بندی برای بررسی کمی الگوی هندسی کانال می‌توان روش زیر را پیشنهاد نمود.

در مواردی که دقت زیادی مد نظر نیست و تنها یک ارزیابی اولیه مد نظر است، می‌توان از روابط ارائه شده در جدول زیر استفاده نمود. (جدول ۱-۴)



#### جدول ۴-۱- روابط بین شب و شدت جریان در ارتباط با الگوی کanal

نام محقق	معادله ارائه شده	دامنه کاربرد
لوبولد و ولمن (۱۹۵۷)	$S^* = 0.012Q^{-0.44}$	رودخانه‌های طبیعی، الگوی شربانی بالای خط معرف معادله مذکور، الگوی پیچانروودی در زیر خط و الگوی مستقیم در سرتاسر محلوده شبیه‌ها قرار دارد.
لین (۱۹۵۷)	$S^* = 0.0007Q^{-0.25}$ $S^* = 0.004Q^{-0.25}$	پیچانروودها کanal‌های شربانی با بستر ماسه‌ای
ایکرز و چارلتون <sup>۱</sup> (۱۹۷۰)	$S^* < 0.001Q^{-0.12}$ $0.001Q^{-0.12} < S^* < 0.004Q^{-0.12}$ $S^* > 0.004Q^{-0.12}$ $S^* = 0.00085Q^{-0.21}$	کanal‌های مستقیم کanal‌های مستقیم با نهشته‌های متنابه پیچانروودها داده‌های صحرایی (پیچانروودها بالا و بازه‌های مستقیم زیرخط)
هندرسون (۱۹۶۳)	$S^* = 0.0012D^{1.15}Q^{-0.46}$	اگر شب بزرگتر از این مقدار باشد کanal شربانی و اگر کمتر از این مقدار باشد پیچانروودی می‌شود.

که در آن  $S^*$  شب آستانه است که رودخانه‌های پیچانروودی و شربانی را از هم جدا می‌کند و  $Q$  بده غالب می‌باشد. در رابطه لوبولد و ولمن (۱۹۵۷) رودخانه‌های شربانی تمایل دارند که شبی بیشتر از  $S^*$  داشته باشند درحالی که رودخانه‌های پیچانروودی شب‌های کمتری دارند. مشکل عمده روابط فوق آن است که براساس داده‌های صحرایی رودخانه‌های شنی مختلف پیش‌بینی مناسبی از رودخانه‌های شربانی و پیچانروودی ارائه نمی‌دهد [۲۲ و ۲۳].

به هر حال محدودیت اصلی روابط ارائه شده تا به حال (جدول ۴-۴) آن است که اثر پایداری کناره را روی  $S^*$  در نظر نمی‌گیرند و این در حالی است که مقاومت کناره در برابر فرسایش به عنوان یک عامل مهم کنترل کننده الگوی رودخانه‌های پیچانروودی و شربانی شناخته شده است [۱۵، ۴۶ و ۴۸].

مقاومت فرسایشی کناره‌های رودخانه‌های آبرفتی برای انواع مختلف رسوبات کناره به همراه انواع چگالی پوشش گیاهی قابل تخمین می‌باشد. رودخانه‌های با مقاومت کمتر، پهن‌تر و کم عمق‌تر از کناره‌های مقاومتر معادل خود می‌باشند. بنابراین به جای رابطه  $Q - S^*$  رابطه مشخص کننده حالت پیچانروودی و شربانی با یک خانواده از منحنی‌ها قابل بررسی می‌باشد که در آن‌ها  $S^*$  با افزایش مقاومت کناره افزایش می‌یابد [۴۶].

تاکنون محققین زیادی آنالیزهای تحلیل پایداری را به منظور بررسی شکل بستره و تشکیل نهشته‌های رسوبی، توسعه پیچانروود و یا شربانی شدن رودخانه‌های آبرفتی انجام داده‌اند [۱۵، ۲۱، ۲۴، ۴۸، ۲۷، ۴۱ و ۵۱ و ۶۷].

براساس نتایج تحقیقات میلار<sup>۲</sup> (۲۰۰۰) معادله تجربی زیر جهت ارزیابی شب طولی کanal ارائه می‌شود:

$$S^* = 0.0002 \cdot D_{50}^{0.61} \phi'^{1.75} Q_b^{-0.25} \quad (7-4)$$

که در این رابطه:

$D_{50}$ : قطری که ۵۰ درصد ذرات از آن ریزترند (m)

$\phi'$ : زاویه ایستایی اصلاح شده رسوبات کناره (درجه)، اثر پوشش گیاهی با در نظر گیری این پارامتر دیده می‌شود.

$Q_b$ : بده مقطع پر ( $m^3/s$ )

براساس نتایج مطالعات محققین ذکر شده در رودخانه‌های پیچانروودی مقدار شب مشاهداتی از شب انتقالی محاسباتی کمتر باشد.

1- Ackers and Charlton  
2- Millar



با افزایش پوشش گیاهی مقدار  $\phi$  نیز افزایش می‌یابد، به عنوان نتیجه بررسی‌ها می‌توان گفت؛ در یک پوشش گیاهی تنک و یا جایی که ریشه‌ها کم عمقند، کanal‌های شربانی پهن و کم عمق انتظار می‌رود. کanal‌های پیچانروزی فقط جایی می‌توانند وجود داشته باشند که کناره‌ها دارای مقادیر بزرگ  $\phi$  مناسب با انواع پوشش گیاهی عمیق می‌باشند. تغییرات در نوع پوشش گیاهی کناره پتانسیل برای تغییرات شکل پلان رودخانه را افزایش می‌دهد. برای وضوح بیشتر می‌توان داده‌ها را به رودخانه‌های با پوشش گیاهی تنک (گروه I و II دسته‌بندی هی و تورن) و پوشش گیاهی انبوه (گروه III و IV دسته‌بندی هی و تورن) تقسیم نمود. نابودی پوشش گیاهی ممکن است به پهن شدن کanal منجر شود ولی لزوماً انتظار نمی‌رود که باعث تغییرات شکل پلان رودخانه شود. ولیکن برای رودخانه‌هایی که طبیعت اولیه پیچانروزی دارند، انتظار می‌رود که از بین رفتن پوشش گیاهی سبب ناپایداری و تغییر شکل پلان رودخانه به سمت شربانی باشد.

البته رابطه (۴-۷) نیز همچون روابط تجربی دیگر از احتمال خطا میرا نیست. لکن به عنوان یک مرجع می‌توان به آن استناد نمود و حتی شاید در مواردی که به دقت قابل ملاحظه‌ای در رابطه با شکل پلان نیاز است، با الهام از این قضیه بتوان آن را با در نظر گیری یک مدل تحلیلی ساده برای شرایط محل پژوهه کالیبره نمود.

#### ۴-۶- ارزیابی پایداری راستای رودخانه

پایداری رودخانه در طول یک دوره زمانی با توانایی آن برای حمل جریان و رسوب به گونه‌ای ارزیابی می‌شود که رودخانه شکل هندسی مقطع و پلان خود را حفظ کند و در طول آن دوره فرسایش یا رسوب‌گذاری نداشته باشد. مساله مهم آن است که بحث پایداری دینامیک رودخانه و ناپایداری‌های آن از هم تفکیک شوند. به عنوان مثال فرسایش کناره رودخانه یک فرآیند طبیعی است ولی اگر شتاب گرفته و نرخ آن از حد تجاوز کند به عنوان ناپایداری قلمداد می‌شود. هنگامی که شیب کanal در خلال فرسایش و رسوب‌گذاری تغییر می‌کند، ضریب پیچشی آن به قسمی تعیین می‌شود که شیب دره ثابت بماند و این فرض در اهداف طراحی قابل پذیرش است چراکه اگرچه شیب دره تغییر می‌کند ولی این تغییر در فاصله زمانی نسبتاً طولانی رخ می‌دهد.

در حالتی که داده‌های نقشه‌برداری موجود نیست، برای ارزیابی اولیه شکل پلان رودخانه می‌توان از روابط رژیم مربوط به شیب، ارائه شده در فصل سوم (بخش ۳-۴) بهره گرفت و با مقایسه عدد حاصل با شیب آستانه محاسبه شده در بخش قبل، نوع رودخانه را پیش‌بینی نمود. در مواقیع فعلی رودخانه پایدار نبود و هدف محاسبه شیب پایدار رودخانه است، بهترین روش به کارگیری مدل‌های مبتنی بر روش طراحی نیروی کششی و مقادیر حد نهایی است که در فصل قبل به طور مفصل به آن پرداخته شد استفاده نمود. بدیهی است در تمامی حالات استفاده و مقایسه تصاویر ماهواره‌ای و عکس‌های بازه مورد مطالعه در طول یک دوره زمانی می‌تواند در ارزیابی وضعیت پایداری رودخانه و بررسی تغییرات ریخت‌شناسی آن نقش موثری داشته باشد.





omoorepeyman.ir

## فصل ۵

---

---

بررسی ملاحظات حقوقی، اجتماعی و  
زیست محیطی برای تعیین شکل  
هندسی مقطع و راستای بهینه  
رودخانه





[omoorepeyman.ir](http://omoorepeyman.ir)

## ۵-۱- مسایل و مبانی حقوقی بستر، حریم و حقابه (حق مصرف آب) رودخانه

### ۵-۱-۱- مفهوم قانونی رودخانه

مطابق تعریف ارائه شده در آئین نامه مربوط به بستر و حریم رودخانه‌ها، انهر، مسیل‌ها و مرداب‌ها و برکه‌های طبیعی مصوب ۲۴ آذر ۱۳۷۹ دولت جمهوری اسلامی ایران، رودخانه مجرایی است طبیعی که آب به طور دائم یا فصلی در آن جریان دارد. عموماً به جریان طبیعی آب که بزرگ‌تر از نهر است رودخانه گویند. عموماً مصب آن دریاچه یا اقیانوس یا رودخانه دیگری است. رودخانه از مجموعه آبراهه‌ها به وجود می‌آید و محل جریان آب را بستر رودخانه گویند.

### ۵-۱-۲- تعریف قانونی بستر رودخانه

گرچه در قوانین غیرمدون ایرانیان چه در آئین نامه‌ها و مقررات مذهبی و چه در عرف و عادت محلی، به موضوع ماجرا به مفهوم محل جریان آب اشاره گردیده است و در قوانین مصوب مانند قانون مدنی (۱۳۰۷) و قانون راجع به قنوات (۱۳۰۹) به واژه و مفهوم بستر و ماجرا اشاره شده است، اما به نظر می‌رسد اولین بار در قوانین مدون ایران، در ماده دو قانون آب و نحوه ملی شدن آن (۱۳۴۷)، سپس در ماده دو قانون توزیع عادلانه آب (۱۳۶۱) و بالاخره در قانون حفظ و تثبیت بستر و کناره رودخانه‌های مرزی (۱۳۶۲)، بستر به مفهوم حقیقی آن تعریف گردیده است. در بند «ح» آئین نامه مربوط به بستر و حریم رودخانه‌ها، انهر، مسیل‌ها، مرداب‌ها، برکه‌های طبیعی و شبکه‌های آبرسانی، آبیاری و زهکشی مصوب سال ۷۹ هیات دولت؛ که جامع‌ترین تعریف برای بستر محسوب می‌شود، بستر رودخانه به شرح زیر تعریف شده است:

«بستر آن قسمت از رودخانه، نهر یا مسیل است که در هر محل با توجه به آمار هیدرولوژیک و داغاب و حداکثر طغیان با دوره بازگشت ۲۵ ساله به وسیله وزارت نیرو یا شرکت‌های آب منطقه‌ای تعیین می‌شود.»

مطابق این آئین نامه دوره بازگشت طغیان رودخانه‌ها در محدوده خارج شهرها براساس حداکثر طغیان با دوره برگشت ۲۵ سال به وسیله وزارت نیرو و شرکت‌های آب منطقه‌ای تعیین می‌شود و در صورتی که ضرورت ایجاد نماید سیلاپ با دوره برگشت کمتر یا بیشتر از ۲۵ سال ملاک محاسبه قرار گیرد، لازم است شرکت‌های یاد شده حسب مورد با ارائه نقشه‌های مربوط و توجیهات فنی از حوضه ستادی وزارت نیرو مجوز لازم را اخذ نمایند.

حسب تکلیف تعیین شده در این آئین نامه، تغییرات طبیعی بستر رودخانه‌ها، مسیل‌ها یا انهر طبیعی در بستر سابق تاثیری نداشته و بستر کماکان در اختیار حکومت اسلامی است لیکن حریم برای آن منظور نخواهد شد.

بدیهی است هندسه پایدار که بر اساس روابط تجربی مندرج در فصول ۳ و ۴ محاسبه می‌شود، باید با بستر محاسبه شده بر مبنای سیلاپ ۲۵ ساله هم‌خوانی داشته باشد. نظر به آن که مواد قانونی دارای بار حقوقی می‌باشد، چنانچه ابعاد هندسه پایدار بزرگ‌تر از ابعاد هندسی متناظر با بستر رودخانه باشد، اولویت با هندسه متناظر با بستر ۲۵ ساله می‌باشد.

### ۵-۱-۳- تعریف قانونی حریم رودخانه

مطابق آئین نامه مربوط به بستر و حریم رودخانه‌ها، انهر، مسیل‌ها، مرداب‌ها، برکه‌های طبیعی و شبکه‌های آبرسانی، آبیاری و زهکشی مصوب سال ۷۹ هیات دولت؛ حریم؛ آن قسمت از اراضی اطراف رودخانه، مسیل و نهر طبیعی یا سنتی است که بلا فاصله



پس از بستر قرار دارد و به عنوان حق ارتفاق برای کمال انتفاع و حفاظت آن‌ها لازم است و طبق مقررات این آیین‌نامه توسط وزارت نیرو یا شرکت‌های آب منطقه‌ای تعیین می‌شود.

حریم رودخانه‌ها یا انهار طبیعی اعم از این‌که آب دائم یا فصلی داشته باشند از یک تا بیست متر است که حسب مورد با توجه به وضع رودخانه یا نهر طبیعی یا مسیل از هر طرف متنه‌ای بهتر به وسیله وزارت نیرو و شرکت‌های تابعه آن تعیین می‌گردد. در محدوده شهرها حریم رودخانه‌ها یا انهار طبیعی به طور کلی طبق مصوبه شورای عالی معماری و شهرسازی تعیین و پس از موافقت وزارت نیرو بر حسب مورد اعلام می‌شود.

#### ۴-۵-۱-۳- مبانی حقوقی حریم

حریم از نظر لغوی به پیرامون و گردآگرد اطراف ملک گفته می‌شود و در قوانین مدون ایران، اولین بار در سال ۱۳۰۷ در ماده ۱۳۶ قانون مدنی، حریم به عنوان مقداری از اراضی اطراف ملک و قنات و نهر و امثال آن که برای کمال انتفاع از آن ضرورت دارد، تعریف شده است. این ماده در مقام بیان حق تقدیم برای اشخاصی است که سابقه بهره‌برداری بیشتری از آب یا تصرف ملک خود دارند و به همین جهت، این اشخاص در بهره‌مندی کامل از حق خود بر دیگران مقدم می‌باشند و فعالیت‌های بعدی نباید در تعارض با کمال انتفاع این اشخاص باشد. به عبارت روش‌تر هر کس سابقه بهره‌برداری بیشتری از آب دارد، حقوق وی در بهره‌برداری باید به نحو کامل محفوظ باشد و این احترام به حقوق استفاده‌کنندگان پیشین و احترام به حقوق دیگران عنوان «حریم» به خود گرفته است. همان‌گونه که ملاحظه می‌شود ماده ۱۳۶ قانون مدنی بنای محکمی تحت عنوان حریم برای حفظ و رعایت حقوق استفاده کنندگان اولیه منابع آب قائل شده است و هرگونه اقدام زیان‌آور را منع کرده است.

از طرفی قانون‌گذار در ماده ۱۳۹ قانون مدنی مالکیت حق حریم را نیز به صاحب حریم متعلق دانسته است، اما در همین رابطه مسایل جنبی نیز فراموش نشده است. حق حریم همان‌طور که توضیح داده شد برای کمال استفاده از آب و ملک است و بنابراین با حفظ این حق دیگران نیز فعالیت‌های جنبی خود را می‌توانند داشته باشند و تا آن‌جا که ضرری برای استفاده کننده قدیمی به وجود نیاید می‌توانند تصرفات مجاز را در اراضی و املاکی که حق حریم در آن‌ها برقرار شده داشته باشند.

بنابراین از مفهوم و منطق ماده ۱۳۶ قانون مدنی در می‌باییم که برای کمال انتفاع از رودخانه‌ها و انهار و امثال آن، منطقه‌ای ممنوعه وجود دارد که این منطقه ممنوعه همان اراضی اطراف رودخانه‌ها و انهار مذکور است که اصطلاحاً به آن حریم اطلاق می‌شود. بی‌شك هر شخصی که در جهت سلب انتفاع از رودخانه‌ها و انهار به اراضی اطراف آن تعرض نماید، در واقع به حریم آن‌ها تجاوز کرده است و تجاوز به اراضی حریم، آغاز ورود زیان و ضرر به صاحب حق حریم است. سوالی که در این زمینه قابل طرح می‌باشد، این است که اصولاً «ضرورت انتفاع» چه می‌تواند باشد و ابعاد آن تا چه اندازه است؟

حقوق‌دانان بحث‌های فراوانی در این زمینه به عمل آورده اند و نویسنده‌اند قانون مدنی با الهام از فقه جعفری و قوانین اسلام قواعدی در این خصوص وضع نموده‌اند. برای روشن شدن حق انتفاع و حقوق مربوط لازم است که رابطه اشخاص نسبت به اموال روشن شود. در ماده ۲۹ قانون مدنی به سه نوع از حقوق اشخاص نسبت به اموالی که در خارج موجود می‌باشد به شرح زیر اشاره شده است:



### ۵-۱-۴-۱- حق مالکیت

طبق ماده ۳۰ قانون مدنی، مالکیت حقی است مطلق، انحصاری و دائمی که به موجب آن، هر مالکی نسبت به مایملک خود حق همه‌گونه تصرف و انتفاع دارد، مگر در مواردی که قانون منع یا استثنای کرده باشد.

### ۵-۱-۴-۲- حق انتفاع

طبق ماده ۴۰ قانون مدنی، حق انتفاع حقی است که به موجب آن شخص می‌تواند از مالی که عین آن ملک دیگری است یا مالک خاصی ندارد استفاده نماید. مثل حق سکونت در ملک اجاره‌ای.

### ۵-۱-۴-۳- حق ارتفاق

مطابق ماده ۹۳ قانون مدنی، حق ارتفاق حقی است که یک شخص در ملک دیگری دارد. به عبارت دیگر حق ارتفاق، حق کسی در ملک دیگری برای کمال انتفاع از ملک خود می‌باشد.

ارتفاق از واژه رفق (به فتح را) به معنی مدارا می‌باشد. از این رو به آن حق، ارتفاق می‌گویند، برای این که مالک ملک باید با صاحب حق ارتفاق به رفق و مدارا رفتار کند و از استفاده او جلوگیری ننماید.

مطابق ماده ۱۰۵ قانون مدنی کسی که حق ارتفاق در ملک غیر دارد، مخراجی که برای تمتع از آن حق لازم شود به عهده صاحب حق می‌باشد. مگر این که بین او و صاحب ملک برخلاف آن، قراردادی منعقد شده باشد.

در ماده ۱۰۶ قانون یادشده چنین بیان شده است که مالک ملکی که مورد حق ارتفاق غیر است، نمی‌تواند در ملک خود تصرفاتی نماید که باعث تضییع یا تعطیلی حق مزبور باشد مگر با اجازه صاحب حق. چنانچه بیان شد، حق ارتفاق دارای مزهای مشخصی نسبت به مالکیت و حق انتفاع است که از متون قوانین کاملاً مشهود است.

### ۵-۱-۴-۴- موارد افتراق حق ارتفاق و انتفاع

بین حق ارتفاق و انتفاع از جهات زیرتفاوت وجود دارد:

- حق ارتفاق دائمی است در حالی که حق انتفاع موقت است.
- حق ارتفاق برای کمال انتفاع از ملک صاحب حق است ولی حق انتفاع مستقیماً برای استفاده منتفع از مورد حق می‌باشد. بدین مفهوم که، حق انتفاع برای استفاده شخص منتفع برقرار می‌شود و حق ارتفاق به منظور کمال استفاده از ملک به وجود می‌آید و قائم به آن است.
- حق ارتفاق بر مال غیرمنقول برقرار می‌شود، ولی موضوع حق انتفاع می‌تواند مال منقول یا غیرمنقول باشد. یعنی حق ارتفاق اختصاص به املاک و اراضی دارد.
- حق ارتفاق، حقی است تبعی و تابع ملک می‌باشد که به نفع آن برقرار شده و به تبع آن ملک انتقال داده می‌شود. ولی حق انتفاع، حقی است استقلالی و مستقل از قابل نقل و انتقال می‌باشد.

لذا در این راستا، قانون گذار برای تنظیم روابط اجتماعی و تعیین حدود و حقوق اشخاص اعم از اشخاص حقیقی و اشخاص حقوقی خواه خصوصی و یا دولتی و برای جلوگیری از تجاوز افراد به حقوق یکدیگر و رعایت مصالح و منافع عامه (منافع و مضار



عمومی) و مسائل فنی و بهداشت عمومی به معنای گسترده آن و پیشگیری از ضررها ناشی از تصرفات غیرقانونی و عدوانی افراد قواعدی وضع می نماید. زیرا انسان تنها و دور از اجتماع زندگی نمی کند، اجتماع انسانها براساس زندگی مشترک است. در بحث حقوق حريم، قانون گذار با مطالعه همه جانبه موضوعات آن، پیرامون و گردآگرد منازل، قنوات، چشمehا، شبکههای آبرسانی و برق رسانی، چاهها، دریاها و تاسیسات سدها و مخازن پشت سدها، رودخانهها، منطقه ممنوعه و حريم تعیین نموده است. که اصطلاحا به آن «راضی حريم» گویند. این منطقه ممنوعه همان حريم است که رعایت آن به معنای «عدم تجاوز و تعرض و تصرف عدوانی این منطقه ممنوعه از سوی اشخاص» می باشد. تدوین و وضع قواعد و مقررات حريم با توجه به اهمیت فنی، اجتماعی، اقتصادی، مصالح و مفاسد منافع و مضار و سایر ضرورت‌ها ماهیت آمره دارد. مفهوم آمره بودن قوانین حريم الزامی بودن آن است. چنانکه یکی از داشمندان حقوقی بیان می دارد: قوانین الزامی قوانینی هستند که اراده افراد درصورتی که مخالف آن باشد بی اثر است. محتوی این قوانین یا نظام عمومی اجتماع است و یا اخلاق حسن و یا حفاظت اشخاصی که به جهت کمی سن یا عقل و یا به علت ضعف و ناتوانی ضبط منافع و دفع زیان از خود نمی توانند، بنمایند.

#### ۱-۵-۱-۵- مفهوم حريم در قوانین و مقررات

#### ۱-۵-۱-۵- تعریف حريم در قانون مدنی

در ماده ۱۳۶ قانون مدنی مصوب سال ۱۳۰۷ حريم به صورت زیر تعریف شده است:

«حريم مقداری از اراضی اطراف ملک، قنات، نهر و امثال آن است که برای کمال انتفاع از آن ضرورت دارد.»

از دیدگاه دکترین حقوقی حريم در زمرة ملک صاحب حريم تلقی شده و هرگونه تملک و تصرف در آن که با طبیعت حريم منافات داشته باشد بدون اذن مالک صحیح نیست و از این منظر حريم ملک تبعی است.

ماده ۱۳۹ قانون مدنی در بیان این امر تصريح دارد که: «حريم در حکم ملک صاحب حريم است و تملک و تصرف در آن که منافی باشد با آنچه مقصود از حريم است بدون اذن از طرف مالک صحیح نیست و بنابراین کسی نمی تواند در اراضی حريم رودخانه اقداماتی به عمل آورد که موجب تضرر و تعدی به حقوق صاحب حق حريم گردد، ولی تصرفاتی که موجب تضرر نشود جایز است.»

#### ۱-۵-۲-۵- تعریف حريم در آییننامه مربوط به تعیین بستر و حريم رودخانهها و انهار و مسیلهای آبیاری و زهکشی (مصطفوی سال ۱۳۵۳)

مطابق بند «ز» ماده یک آییننامه مربوط به تعیین بستر و حريم رودخانهها و انهار و مسیلهای آبیاری و زهکشی مصوب ۸.۲.۵.۳ حريم دارای تعریف زیر است:

«حريم آن قسمت از اراضی اطراف رودخانه، مسیله، نهر طبیعی یا احصائی و شبکههای آبیاری و زهکشی است که به عنوان حق ارتفاق برای کمال انتفاع و حفاظت آن لازم است و بلاfacسله پس از بستر قرار دارد.»

#### ۱-۵-۳-۵- تعریف حريم در آییننامه اجرایی قانون حفظ و تثبیت کناره و بستر رودخانههای موزی مصوب سال

۱۳۶۳

در بند ۱۲ فصل دوم این آییننامه حريم به صورت زیر تعریف شده است:

«آن قسمت از اراضی اطراف رودخانه، نهر یا مسیل است که بلاfacسله پس از بستر قرار دارد و به عنوان حق ارتفاق برای کمال انتفاع و یا حفاظت تاسیسات احتمالی لازم می‌باشد.»

#### ۴-۵-۱-۴- تعریف حریم در آیین نامه مربوط به تعیین بستر و حریم رودخانه‌ها، انهار و مسیل‌ها و مرداب‌ها و برکه‌های طبیعی (۱۳۷۹)

مطابق بند «خ» ماده یک آین نامه، حریم آن قسمت از اراضی اطراف رودخانه و نهر طبیعی یا سنتی است که بلاfacسله پس از بستر قرار دارد و به عنوان حق ارتفاق برای کمال انتفاع و حفاظت از آن‌ها لازم است و طبق مقررات توسط وزارت نیرو و یا شرکت‌های آب منطقه‌ای تعیین می‌گردد.

حریم انهار طبیعی یا رودخانه‌ها اعم از این که آب دائم یا فصلی داشته باشند از یک تا بیست متر خواهد بود که حسب مورد با توجه به وضع رودخانه از هر طرف منتهی الیه بستر تعیین می‌گردد.

در مورخ ۱۲/۱۲/۱۳۸۲ هیات وزیران جمهوری اسلامی ایران طی مصوبه ای برخی مفاد آیین نامه مربوط به بستر و حریم رودخانه‌ها، انهار، مسیل‌ها و مرداب‌ها و برکه‌های طبیعی، شبکه‌های آبرسانی و آبیاری و زهکشی مصوب ۹/۲۴ ۱۳۷۹ را به شرح زیر اصلاح کرد:

متن زیر جایگزین بند «خ» ماده یک آیین نامه ذکر شده، شده است.

حریم آن قسمت از اراضی اطراف رودخانه، مسیل و نهر طبیعی یا سنتی است که بلاfacسله پس از بستر قرار دارد و به عنوان حق انتفاع برای کمال انتفاع و حفاظت کمی و کیفی از آن‌ها لازم است و طبق مقررات توسط وزارت نیرو و یا شرکت‌های آب منطقه‌ای تعیین می‌گردد.

#### ۴-۱-۵- حریم کمی و کیفی رودخانه

##### ۴-۱-۶- حریم کمی رودخانه

مطابق تصویب‌نامه شماره ۵۸۹۷۷/ت ۲۹۱۰۱ مورخ ۱۲/۱۲/۱۳۸۲ هیات وزیران حریم کمی رودخانه‌ها اعم از این که آب دائم یا فصلی داشته باشند برای عملیات لایروبی و بهره برداری، یک تا بیست متر (تراز افقی) از منتهی الیه بستر خواهد بود که با توجه به نوع مصرف و وضع رودخانه به وسیله وزارت نیرو یا شرکت‌های آب منطقه‌ای تعیین می‌گردد. شاخص‌ها و روش‌های گوناگونی برای محاسبه حریم کمی رودخانه برای انجام عملیات لایروبی و بهره برداری ارائه شده است. یکی از این روش‌ها تحت عنوان «دستورالعمل تعیین حریم کمی رودخانه‌ها» می‌باشد که توسط دفتر مهندسی رودخانه‌ها و سواحل شرکت مدیریت منابع آب ایران در پاییز ۱۳۸۹ ارائه گردیده است.

##### ۴-۱-۷- حریم کیفی رودخانه

براساس تصویب‌نامه یادشده هیات وزیران، حریم کیفی رودخانه‌ها برای حفاظت کیفی آن‌ها تا یکصد و پنجاه متر (تراز افقی) از منتهی الیه بستر می‌باشد که با توجه به نوع مصرف و شرایط رودخانه به وسیله وزارت نیرو یا شرکت‌های آب منطقه‌ای تعیین می‌گردد.



حریم کیفی برای رودخانه‌های تامین کننده آب شرب، مقطوعاً یکصد و پنجاه متر خواهد بود. سیاهه رودخانه‌های یاد شده توسط سازمان‌های آب منطقه‌ای تعیین و برای اطلاع عموم اعلام خواهد شد. کلیه مراجع تعیین کننده کاربری و صادر کننده پروانه استقرار فعالیت مکلفند قبل از تعیین کاربری و یا صدور هر گونه مجوزی در حریم رودخانه‌ها نسبت به کسب نظر سازمان آب منطقه‌ای مربوط در رابطه با کمال انتفاع و عدم ضرر برای موضوع مورد نظر اقدام نمایند. تشخیص موارد کمال انتفاع و عدم تضرر در حریم رودخانه‌ها به موجب دستورالعمل آذر ماه ۱۳۸۴ سازمان مدیریت منابع آب ایران و با عنایت به موارد مندرج در مصوبه هیات وزیران،

رودخانه‌ها در سه گروه تقسیم بندی و حریم کیفی آن‌ها به شرح زیر تعیین می‌گردد:

#### الف- رودخانه‌های منبع تامین کننده آب شرب

با توجه به تصريح تصویب‌نامه یادشده حریم کیفی برای رودخانه‌های تامین کننده آب شرب، مقطوعاً یکصد و پنجاه متر (تراز افقی) می‌باشد. محدوده بازه طولی حریم رودخانه تامین کننده آب شرب از بالا دست ۲۰ برابر عرض بستر و در پایین دست ۱ تا ۲ برابر عرض بستر خواهد بود. چنانچه فاصله ایستگاه‌های متواالی برداشت آب از رودخانه کمتر از ۵ کیلومتر باشد در این صورت کل این محدوده بازه آب شرب محسوب می‌شود. در محدوده حفاظت آب شرب، استقرار هرگونه کاربری به جز فعالیت کشاورزی کم آبر و غیر غرقابی با اعمال کامل کنترل مصرف سم و کود، ممنوع می‌باشد. همچنین باید از اتصال هرگونه کanal و هدایت هر نوع زهاب کشاورزی و پساب فاضلاب‌های خام یا تصفیه شده در این محدوده جلوگیری شود.

#### ب- رودخانه‌های حفاظت شده

حریم کیفی رودخانه‌های حفاظت شده در محدوده حفاظتی مقطوعاً یکصد و پنجاه متر می‌باشد. لیکن با عنایت به مصوبه شورایعالی شکاربانی و نظارت بر صید (مصطفی شماره ۱ در مورخ ۱۲ مهر ۱۳۴۶) در خصوص بخش حفاظت شده رودخانه‌های حفاظت شده چالوس و سردآبود واقع در شهر بوشهر ۲۰۰ متر از هر طرف رودخانه به عنوان حریم تعیین گردیده است. استقرار کلیه کاربری‌ها به جزء کاربری‌های مربوط به حفظ تنوع زیستی، گردشگری در جهت معرفی ارزش‌های تنوع زیستی رودخانه‌های حفاظت شده بدون ایجاد هرگونه سازه در منطقه و کاربری‌های آموزشی و پژوهشی، ممنوع می‌باشد.

#### ج- رودخانه‌هایی که منبع تامین کننده آب شرب نمی‌باشند

حریم کیفی آن دسته از رودخانه‌ها که کاربری شرب نداشته و شامل رودخانه‌های حفاظت شده نباشند به سه ناحیه (منطقه) تقسیم می‌شود:

**حریم اول:** حریم کیفی در ناحیه اول (A)، مقطوعاً ۲۰ متر از منتهی الیه بستر رودخانه است. (A=20)

**حریم دوم:** حریم کیفی در ناحیه دوم (B) براساس رده بندی رودخانه تعیین می‌گردد. منظور از رده‌بندی، شماره‌گذاری شاخه اصلی رودخانه و شاخه‌های فرعی آن می‌باشد. شاخه اصلی رودخانه را با شماره ۱ مشخص نموده و شاخه‌های فرعی را که به آن می‌ریزد با عدد ۲ مشخص نموده و به همین روال هر چه انشعابات رودخانه بیشتر گردد، عدد منسوب به آن بزرگ‌تر می‌شود. لازم



به ذکر است که این روش عکس روش درجه‌بندی معمول در رودخانه می‌باشد. رده رودخانه با حرف (n) نشان داده می‌شود و حریم کیفی آن در ناحیه دوم با استفاده از رابطه زیر تعیین می‌گردد:

$$B = \frac{(150 - A)}{(n + 1)} \quad (1-5)$$

حریم سوم: حریم کیفی در ناحیه سوم (C) از رابطه زیر به دست می‌آید:

$$C = 150 - (A + B) \quad (2-5)$$

کاربری‌های مجاز در حریم نواحی سه گانه یادشده به شرح جدول زیر است:

جدول ۵-۱- کاربری‌های سازگار نواحی سه گانه حریم کیفی

حریم	کاربری‌های سازگار
اول	کشاورزی غیرغرقابی، تاسیسات زیربنایی گروه ۲ (انتقال آب، برق، مخابرات، پل‌ها، تاسیسات بندری) و تفریحی گسترده (بدون ایجاد تاسیسات متمنکز)
دوم	کشاورزی غیر سنتی، مسکونی روستایی، گروه صنعتی الف و ب، تاسیسات زیربنایی گروه ۱، تفریحی و تفرجی متتمرکز و دامپروری
سوم	کشاورزی سنتی، مسکونی و تجاری شهری، گروه صنعتی ج

در جدول فوق تاسیسات زیربنایی به کلیه تاسیسات نظیر سامانه‌های حمل و نقل و ارتباطات، خطوط انتقال آب و برق، فرودگاه، راه آهن، مدرسه، دانشگاه و ... اطلاق می‌گردد که جهت تامین تسهیلات و خدمات در جوامع مختلف به کار گرفته می‌شود.

#### - تاسیسات زیربنایی گروه ۱

- گروهی از تاسیسات زیربنایی نظیر شبکه‌های جمع‌آوری و تصفیه فاضلاب و فرودگاه‌ها که به‌واسطه به نوع عملکرد تاثیر منفی بیشتری بر کیفیت منابع آب مجاور خود می‌گذارند.

#### - تاسیسات زیربنایی گروه ۲

- گروهی از تاسیسات زیربنایی نظیر خطوط انتقال آب، برق و مخابرات و پل‌ها که به‌واسطه نوع عملکرد تاثیر منفی کمتری بر کیفیت منابع آب مجاور خود می‌گذارند.

#### ۵-۱-۵- مقررات بستر و حریم رودخانه در قانون توزیع عادلانه آب

به موجب تبصره یک ماده دو قانون توزیع عادلانه آب تعیین پنهانه بستر و حریم رودخانه‌ها در هر محل با توجه به آمار هیدرولوژی رودخانه‌ها و انهار و داغاب در بستر طبیعی آن‌ها بدون رعایت اثر ساختمان تاسیسات آبی با وزارت نیرو است. اهم موضوعات مطرح شده در تبصره قانونی فوق به این شرح است:

- این تبصره بر کلیه رودخانه‌ها و مسیل‌ها اعم از فصلی یا دائمی، تک شاخه و شریانی، دایر یا متروکه، جاری در دشت یا کوهستانی، جاری در محدوده شهرها یا خارج از محدوده شهرها شمولیت دارد و اعلام بستر و حریم هیچ یک از رودخانه‌ها در هر محل از شمولیت این تبصره خارج نمی‌باشد.



- تعیین پهنه بستر و حریم رودخانه‌ها انحصاراً با وزارت نیرو است. به عبارت دیگر نظر سایر کارشناسان اعم از این که کارشناسان بخش دولتی و غیردولتی باشند و اعم از این که اشخاص حقیقی و یا حقوقی باشند در ارتباط با تعیین پهنه بستر و حریم آن‌ها قانونی نبوده و در محاکم مورد استناد قرار نخواهد گرفت.
- مبنای معیار تعیین پهنه بستر و حریم رودخانه فوق آمار هیدرولوژی و داغاب در بستر طبیعی است به عبارت دیگر تعیین پهنه بستر و حریم مستلزم انجام مطالعات فنی در زمینه هیدرولوژی، ریخت‌شناسی و هیدرولیک و تلفیق یافته‌های فنی با نتایج مطالعات حقوقی است.
- محاسبات مربوط به تعیین پهنه بستر و حریم رودخانه، بر مبنای بستر طبیعی و بدون رعایت اثر ساختمان تاسیسات آبی انجام می‌گیرد. بنابراین قبل از محاسبه عرض بستر لازم است آثار تاسیسات آبی و یا هرگونه دخل و تصرفات انسانی را که موجب تغییرات غیر طبیعی در بستر شده است از محاسبات حذف گردد.
- برخی از مهم‌ترین عوامل غیرطبیعی موثر در تغییر بستر رودخانه به شرح زیر است:
- الف- احداث تاسیسات آبی مانند: سد مخزنی، سد انحرافی و سایر تاسیسات بهره‌برداری از آب
- ب- احداث سازه‌های حفاظتی و ساماندهی رودخانه مانند: دیواره سیل‌بند، اپی و دایک
- ج- احداث سازه‌های تناظعی مانند: پل، خطوط انتقال آب و برق و گاز و نفت
- د- غرس نهال و درخت در بستر رودخانه توسط کشاورزان و ساکنین در اراضی اطراف رودخانه
- ه- تصرف بستر توسط مردم (اشخاص حقیقی و حقوقی) برای احداث اعیانی‌های مختلف
- چون سیلاب‌ها با دوره‌های بازگشت مختلف دارای داغاب متفاوت هستند، بنابراین لازم است با قبول ریسک مشخص محاسبات سیلاب طراحی برای تعیین پهنه بستر و حریم رودخانه مورد توجه قرار گیرد.
- چون استناد قانونی تعیین حدود بستر و حریم رودخانه، قانون توزیع عادلانه آب و آیین‌نامه مربوط به بستر و حریم رودخانه‌ها، انهار، مسیل‌ها، مرداب‌ها و برکه‌های طبیعی و شبکه‌های آبرسانی، آبیاری و زهکشی است. لذا در این بخش برخی از مواد آیین‌نامه یاد شده ارائه می‌شود:

#### ۵-۱-۷-۱- برنامه‌ریزی برای تعیین حدود بستر و حریم رودخانه

مطابق ماده دو آیین‌نامه، شرکت‌های آب منطقه‌ای مکلفند با توجه به امکانات، حد بستر و حریم رودخانه‌ها، انهار، مسیل‌ها، مرداب‌ها و برکه‌های طبیعی موجود در حوضه فعالیت خود را با برنامه‌ریزی مشخص و با اعزام کارشناس یا کارشناسان ذیصلاح طبق مقررات این آیین‌نامه تعیین نمایند.

#### ۵-۱-۷-۲- قلع و قمع اعیانی‌های واقع در بستر و حریم رودخانه

مطابق ماده شش آیین‌نامه، پس از تعیین و تشخیص میزان بستر و حریم رودخانه درصورتی که شرکت آب منطقه‌ای قلع و قمع اعیانی اعم از اشجار و غیر آن واقع در بستر و حریم را برای استفاده از امور مربوط به آب و برق لازم بداند، براساس مقررات مربوط اقدام خواهد نمود.



### ۵-۱-۳-۷- امکان کشت موقت در بستر رودخانه

مطابق ماده هفت آیین‌نامه، کشت موقت در آن قسمت از بستر رودخانه، نهر و مسیل که برای بهره‌برداری از آب مزاحمتی ایجاد ننماید، با موافقت کتبی و قبلی شرکت آب منطقه‌ای ذیربطری به صورت اجاره و رعایت اولویت برای مجاورین بلامانع است، ولی مستاجر به هیچ وجه حق ایجاد اعیانی و غرس نهال و درخت (به جز زراعت سطحی) را ندارد. در صورت تخلف، اراضی مسترد و از فعالیت وی جلوگیری خواهد شد. شرکت آب منطقه‌ای ذیربطری باید در اجاره‌نامه قید نماید که در صورت بروز هر گونه خسارت ناشی از سیل و نظایر آن هیچ‌گونه مسؤولیتی نخواهد داشت.

### ۵-۱-۴- بستر مرده رودخانه و حریم آن

مطابق ماده هشت آیین‌نامه، چنانچه بستر رودخانه، نهر طبیعی و مسیل به صورت طبیعی تغییر نماید و باقی‌مانده بستر که بستر مرده نامیده می‌شود و کماکان در اختیار دولت است، برای اجرای طرح‌های آب و برق قابل استفاده باشد، با حدود مشخصی از طریق وزارت نیرو به دستگاه متقاضی به صورت اجاره واگذار و نحوه آماده سازی، کناره‌بندی و سایر شرایط مربوط در سند واگذاری قید خواهد شد.

### ۵-۱-۵- امکان دیواره سازی و استفاده از اراضی مازاد بستر رودخانه

مطابق ماده ده آیین‌نامه، چنانچه امکان دیواره‌سازی و استفاده از اراضی مازاد بستر برای مجاورین وجود داشته باشد، شرکت آب منطقه‌ای ضمن مشخص کردن مجاوران رودخانه، مشخصات دیواره و مقدار زمین‌هایی را که در اثر دیواره‌سازی حاصل می‌شود، معلوم و به مجاوران اعلام خواهد نمود تا در صورت تمایل به شرکت مراجعه و با قبول شرایط و مشخصات دیواره‌سازی برای اخذ اجازه اقدام نمایند. بستر واقع در پشت دیواره احتمالی در اختیار دولت جمهوری اسلامی ایران است. شرکت می‌تواند پس از تأمین میزان حریم که بالاصله بعد از دیواره احتمالی شروع می‌شود، باقی‌مانده بستر را به سازنده دیوار یا در صورت عدم تمایل سازنده به دیگران اجاره دهد.

### ۵-۱-۶- تداخل حریم رودخانه با راه‌های اصلی و فرعی

مطابق ماده چهارده آیین‌نامه، هرگاه حریم رودخانه‌ها، انهار، مسیل‌ها، مرداب‌ها و برکه‌های طبیعی و راه‌های اصلی و فرعی موجود تداخل نمایند، قسمت مورد تداخل برای تاسیسات طرفین به‌طور مشترک مورد استفاده قرار خواهد گرفت.

### ۵-۱-۷- حقابه (حق مصرف آب)

حقابه عبارت از حق مصرف آبی است که در دفاتر جزء جمع یا اسناد مالکیت یا حکم دادگاه یا مدارک قانونی دیگر، قبل از تصویب قانون توزیع عادلانه آب، تثبیت و یا پس از قانون توزیع عادلانه آب با صدور مجوزهای قانونی توسط وزارت نیرو، اشخاص را در مصرف آن ذی حق می‌داند.

حقابه را ابتدا، حق استفاده از آب یک رودخانه را می‌گفتند ولی به تدریج به مقدار آبی که به زمین معین از رودخانه یا چشمی یا از منبع آب دیگری تعلق می‌گرفت، اطلاق گردید. این حق مصرف مجاز در گذشته، در دفاتر جزء جمع و اسناد مالکیت یا حکم دادگاهها یا مدارک قانونی دیگر قید می‌شد.



حقابه از جمله حقوقی است که تحت شرایط قانونی خاص قبل از تصویب قانون توزیع عادلانه آب در سال ۱۳۶۱، برای حقابه‌داران ایجاد شده بود و در دفاتر، جزء جمع یا استناد مالکیت یا حکم دادگاه یا مدارک قانونی دیگر از جمله طومارهایی که توسط سلطین و حکمرانان وقت تنظیم می‌گردید و در اداره بیوتات سلطنتی بایگانی می‌شد و شامل حقوق مکتبهای بود که یک ملک یا مزرعه یا شخصی از آب یک رودخانه یا قنات یا چشمه یا نهر بر حسب دفاتر مذبور و یا عرف و عادت و سنت دارا بود. این حقوق از توابع ملک بوده و مال تبعی محسوب می‌شد.

اشخاصی که در کنار و اطراف رودخانه ساکن بوده‌اند در طول زمان از آب رودخانه برای کار کشاورزی و رفع نیازمندی‌های مربوط به کشاورزی و خانگی استفاده می‌کرده‌اند و زمانی که مالیات بر اراضی مزروعی در وزارت دارایی فعلی که وزارت مالیه سابق می‌باشد، معمول شد، برای تعیین میزان مالیات دریافتی نسبت به میزان کشت و درآمد، دفاتری تنظیم نمودند و میزان آبی را که هر کس از رودخانه برداشت می‌کرد، به واحد مخصوص محل مثل سنگ، جام، فنجان و غیره در دفاتر درج و قید می‌کردند و این دفاتر را دفاتر جزء جمع می‌نامیدند و اداره خالصه وزارت دارایی سابق، به وضع رودخانه‌ها رسیدگی می‌کرد و از بابت امر حفاظت و مدیریت از هر استفاده کننده آب رودخانه، مبلغی دریافت می‌نمود و رقم دریافتی را با میزان آب مصرفی در دفاتر جزء جمع، درج می‌کردند.

#### ۵-۱-۸- تبدیل حقابه به پروانه مصرف معقول در قانون توزیع عادلانه آب

فصل سوم قانون توزیع عادلانه آب در سال ۱۳۶۱ به آب‌های سطحی و احکام مربوط به آن اختصاص یافته است. در مواد ۱۸، ۱۹ و ۲۰ این قانون، نحوه تبدیل حقابه به پروانه مصرف معقول معین شده است. مصرف معقول مقدار آبی است که تحت شرایط زمان و مکان و با توجه به احتیاجات مصرف کننده و رعایت احتیاجات عمومی و امکانات، طبق مقررات این قانون تعیین خواهد شد. چون تبدیل حقابه به پروانه مصرف معقول منجر به تعدیل و یا کاهش حقابه مصرف گندکان می‌شود بنابراین در ماده ۱۸ این قانون، موضوع تبدیل حقابه به پروانه مصرف معقول براساس ضرورت اجتماعی صورت می‌پذیرد. تشخیص ضرورت اجتماعی به عهده وزارت جهاد کشاورزی گذاشته شده است که در صورت وجود ضرورت، وزارت نیرو موظف است به منظور تعیین میزان مصرف معقول آب برای امور کشاورزی یا صنعتی یا مصارف شهری از منابع آب کشور برای اشخاصی که در گذشته حقابه داشته‌اند و تبدیل آن به اجازه مصرف معقول با تشکیل هیات‌های سه و پنج نفری در هر محل اقدام نماید.

#### ۵-۲- قوانین و مقررات مرتبط با تعیین مقطع و راستای رودخانه

اولین بار در کشور ما در سال ۱۳۰۷ با تصویب قانون مدنی مسائل متعددی در ارتباط با نظام حقوقی منابع آب مطرح گردید. در این قانون مباحث تفکیک آب‌ها و تقسیم‌بندی آن‌ها، مالکیت منابع آبی، بهره‌برداری از منابع آبی و حریم منابع آبی مورد توجه قرار گرفته است.

با تصویب قانون آب و نحوه ملی شدن آن در سال ۱۳۴۷ مقررات و اصول مدونی برای بهره‌برداری از آب‌ها تنظیم گردید. در ماده یک قانون مذکور، آب به عنوان ثروت ملی و متعلق به عموم تلقی شده که در واقع تحولی در مالکیت آب‌ها محسوب گردید. ماده دو همان قانون، بستر انها و آب‌های سطحی طبیعی را نیز متعلق به دولت دانسته است. در این قانون حقابه و حقوق اکتسابی اشخاص محترم شمرده شده و مسؤولیت حفظ و بهره‌برداری و اداره تاسیسات آبی بر عهده دولت گذاشته شده است.



در سال ۱۳۶۱ قانون توزیع عادلانه آب با تغییراتی نسبت به قانون آب و نحوه ملی شدن آن به تصویب رسید که یکی از مهم‌ترین قوانین پس از پیروزی انقلاب اسلامی محسوب می‌شود. این قانون در راستای اصل ۴۵ قانون اساسی و به منظور بازنگری در اصول قانون آب و نحوه ملی شدن آن و با انگیزه برقراری نظام عادلانه توزیع آب از سوی قانون‌گذار به مورد اجرا گذاشده شد.

در این قانون به طور مشروح به موضوع‌های اساسی حقوق منابع آب کشور چون، مالکیت عمومی و ملی آب، تعیین حریم منابع آب، تعیین ضوابط برای بهره برداری از منابع آب‌های زیرزمینی، تعیین ضابطه برای حفر و بهره‌برداری از چاه و قنوات، ضوابط استفاده از منابع آب‌های سطحی، حقابه و پروانه مصرف معقول، نحوه وصول آب بها و عوارض، حفاظت و نگهداری از تاسیسات آبیاری مشترک و جبران خسارت و تخلفات و جرایم مربوط به منابع آب پرداخته شده است.

بنابراین باید کلیه قوانین، مقررات، آیننامه‌ها و بخش‌نامه‌هایی که در زمینه رودخانه‌ها، نحوه بهره‌برداری از اراضی و آب رودخانه، حدود بستر و حریم و مالکیت منابع آب‌های سطحی، جمع‌آوری و مورد بررسی و مطالعه قرار گیرد و موارد قانونی مرتبط با مقطع و راستای رودخانه استخراج و مشخص گردد. در همین ارتباط جمع‌آوری، نگهداری و مطالعه مستندات قانونی زیر ضروری می‌باشد:

۱- قانون مدنی در مواد ۱۳۶ تا ۱۳۹ به موضوع تعریف و ضوابط حریم پرداخته است که از نظر قاعده کلی به عنوان مبنای ضوابط اولیه ملاک علمی و مرجع استنادی سایر قوانین به شمار می‌رود. این قانون در تاریخ ۱۳۰۷/۲/۱۸ به تصویب رسیده است.

۲- قانون تعیین حریم دریاچه‌های احدهای در پشت سدها مصوب ۱۳۴۴/۴/۲۷

۳- قانون مربوط به اراضی ساحلی مصوب ۱۳۴۶/۵/۲۵

۴- قانون آب و نحوه ملی شدن آن مصوب ۱۳۴۷/۴/۲۷

۵- قانون پیشگیری و مبارزه با خطرات سیل مصوب ۱۳۴۸/۳/۵

۶- آیننامه مربوط به تعیین بستر و حریم رودخانه‌ها و انهر و مسیل‌ها و شبکه‌های آبیاری و زهکشی مصوب ۱۳۵۳/۲/۸

۷- قانون اراضی مستحدث و ساحلی مصوب ۱۳۵۴/۴/۲۹

۸- قانون توزیع عادلانه آب مصوب ۱۳۶۱/۲/۱۶

۹- قانون حفظ و تثبیت کناره و بستر رودخانه‌های مرزی مصوب ۱۳۶۲/۵/۱۸

۱۰- آیننامه نحوه تعیین حد بستر و حریم رودخانه‌ها و انهر و مسیل‌ها و مرداب‌ها و برکه‌های طبیعی مصوب ۱۳۷۰/۴/۱۲

وزارت نیرو

۱۱- آیننامه حریم مخازن تاسیسات آبی کانال‌های عمومی آبرسانی و زهکشی مصوب ۱۳۷۱/۴/۲۴

۱۲- آیننامه مربوط به بستر و حریم رودخانه‌ها، انهر، مسیل‌ها و مرداب‌ها و برکه‌های طبیعی مصوب ۱۳۷۹/۹/۲۴

وزیران

۱۳- مصوبه مورخ ۱۳۸۲/۱۲/۱۲ وزیران در خصوص اصلاحیه آیننامه مربوط به بستر و حریم رودخانه‌ها، انهر،

مسیل‌ها و مرداب‌ها و برکه‌های طبیعی مصوب سال ۱۳۷۹ و تعریف حریم کیفی برای رودخانه‌ها.



علاوه بر موارد فوق ممکن است در آینده، تغییراتی در قوانین و مقررات ایجاد گردد و آینه‌نامه‌های جدید تهیه و تصویب شوند که لازم است نسبت به تهیه و مطالعه آن‌ها نیز اقدام شود. برای رودخانه‌های مرزی علاوه بر موارد فوق، قوانین، آینه‌نامه‌ها، معاهدات، پروتکل‌ها و موافقت‌نامه‌های مرزی نیز باید همواره مورد توجه قرار گیرد.

### ۵-۳-چگونگی تملک زمین و رفع تجاوزات احتمالی برای تغییر راستا یا پهنه‌ای رودخانه

مطابق قوانین و مقررات، مالکیت منابع آب‌های سطحی و اراضی بستر و حریم رودخانه متعلق به دولت جمهوری اسلامی ایران است. براساس اصل ۴۵ قانون اساسی جمهوری اسلامی ایران و مطابق ماده یک قانون توزیع عادلانه آب (مصوب ۱۳۶۱) آب‌های جاری در رودخانه‌ها، انهار طبیعی و هر مسیر طبیعی دیگر اعم از سطحی و زیرزمینی از مشترکات بوده و در اختیار حکومت اسلامی ایران است و مسؤولیت حفظ و اجازه و نظارت بر بهره‌برداری از آن‌ها به دولت جمهوری اسلامی ایران محول شده است.

همچنین براساس ماده دو قانون توزیع عادلانه آب و آینه‌نامه مربوط به بستر و حریم رودخانه‌ها، انهار، مسیل‌ها و مرداب‌ها و برکه‌های طبیعی مصوب ۱۳۷۹/۹/۲۴ هیات وزیران، بستر رودخانه‌ها و انهار طبیعی و کانال‌های عمومی اعم از این‌که آب دائم یا فصلی داشته باشند در اختیار حکومت جمهوری اسلامی ایران است.

### ۵-۳-۱- ممنوعیت ایجاد اعیانی، حفاری و دخل و تصرف در بستر رودخانه

به موجب تبصره سه ماده دو قانون یاد شده، ایجاد هر نوع اعیانی و حفاری و دخل و تصرف در بستر رودخانه‌ها بدون اجازه وزارت نیرو ممنوع می‌باشد. این تبصره قانونی یکی از مهم‌ترین قوانین برای حفاظت بستر رودخانه‌ها و مسیل‌ها و انهار طبیعی به شمار می‌رود. مهم‌ترین مطالب مطرح شده در این تبصره قانونی به این شرح است:

۱- از نظر تولیت، صدور هر گونه اقدام برای ایجاد اعیانی و حفاری و دخل و تصرف در بستر رودخانه‌ها انحصاراً با وزارت نیرو است. به عبارت دیگر بدون مجوز وزارت نیرو، هر مجوزی و یا هر پروانه‌ای توسط هر دستگاهی صادر گردد و یا هر اقدامی انجام گیرد غیرقانونی تلقی می‌گردد.

۲- شمولیت این تبصره از نظر دخل و تصرف و نوع اعیانی و یا نوع حفاری، عام است و قانون‌گذار هیچ استثنایی از این نظر قابل نشده است. به بیان دیگر اقدام کننده به هر نوع دخل و تصرف و یا هر نوع حفاری و یا احداث کننده هر نوع اعیانی و یا صادر کننده هر نوع پروانه در بستر و حریم اشاره شده در تبصره مکلف است قبل مجوز وزارت نیرو را کسب نماید و گرنه اقدام آن‌ها غیرقانونی تلقی می‌گردد.

۳- از نظر نوع اقدام کننده نیز، تبصره دارای شمولیت عام است و قانون‌گذار هیچ استثنایی برای هیچ شخص حقیقی و یا حقوقی قابل نشده است. به عبارت دیگر همه اشخاص اعم از حقیقی و حقوقی و دولتی و غیردولتی مکلف هستند قبل از اقدام به دخل و تصرف و یا احداث اعیانی و یا حفاری در بستر و حریم اشاره شده در تبصره، قبل مجوز وزارت نیرو را کسب نماید.



۴- ایجاد اعیانی، حفاری و دخل و تصرف در بستر و حریم اشاره شده در تبصره فوق به طور مطلق ممنوع نیست بلکه بدون اخذ مجوز لازم از وزارت نیرو منع شده است. به عبارت دیگر همه اشخاص حقیقی و حقوقی و دولتی و غیردولتی می‌توانند در صورت کسب مجوز لازم از وزارت نیرو و با نظارت آن وزارت‌خانه در حریم منابع آب یادشده اقدام نمایند. به طور مثال مطابق ماده دوازده آیین نامه مربوط به بستر و حریم رودخانه‌ها و انهر و مسیل‌ها و برکه‌های طبیعی، عبور لوله نفت و گاز و غیره از بستر و حریم رودخانه‌ها، انهر، مسیل‌ها، مرداب‌ها و برکه‌های طبیعی با موافقت وزارت نیرو بالامانع است ولی مسؤولیت حفاظت از آن‌ها با دستگاه‌های ذیربطر خواهد بود.

### ۳-۵- قلع و قمع اعیانی‌های مزاحم در بستر و حریم رودخانه

تبصره چهار ماده دو قانون توزیع عادلانه آب در ارتباط با اقدامات مربوط به رفع مزاحمت و قلع و قمع تجاوزات و اعیانی‌های مزاحم در بستر و حریم رودخانه‌ها می‌باشد.

«وزارت نیرو در صورتی که اعیانی‌های موجود در بستر و حریم رودخانه‌ها و مسیل‌ها را برای امور مربوط به آب و برق مزاحم تشخیص دهد به مالک اعلام خواهد کرد که ظرف مدتی معین در تخلیه و قلع اعیانی اقدام کند و در صورت استنکاف، وزارت نیرو با اجازه و نظارت دادستان یا نماینده او اقدام به تخلیه و قلع خواهد کرد.»  
اهم موضوع‌های قابل توجه در تبصره فوق به شرح زیر است:

۱- تشخیص مزاحمت اعیانی‌های موجود در بستر و حریم منابع آب ذکر شده در تبصره برای آب یا برق منحصراً با وزارت نیرو است.

۲- وزارت نیرو قبل از این‌که راساً به تخلیه و قلع اعیان مزاحم اقدام نماید لازم است با تعیین مهلت مناسب (بسته به مورد) مراتب را به مالک و یا متصرف جهت تخلیه و قلع اعیانی با انجام تشریفات مقرر در قانون، ابلاغ قانونی نماید.

۳- پس از پایان مهلت تعیین شده در ابلاغ، اگر چنانچه مالک یا متصرف از انجام موضوع ابلاغ استنکاف نماید وزارت نیرو با اجازه و نظارت دادستان یا نماینده او اقدام به تخلیه و قلع اعیانی خواهد کرد. به عبارت دیگر برای قلع و تخلیه اعیانی مزاحم نیازی به رای دادگاه و انجام تشریفات درخواست و صدور این رای نمی‌باشد. بلکه اجازه و نظارت دادستان یا نماینده وی کافی است.

### ۳-۶- خوبابط قانونی چگونگی تملک زمین در اثر تغییر مقطع یا راستای رودخانه

به استناد ماده ۵۱ قانون توزیع عادلانه، آیین‌نامه مربوط به بستر و حریم رودخانه‌ها، انهر، مسیل‌ها، مرداب‌ها و برکه‌های طبیعی و شبکه‌های آبرسانی، آبیاری و زهکشی در تاریخ ۱۳۷۹/۹/۲۴ به تصویب هیات دولت رسیده است که این آیین‌نامه در حال حاضر مبنای تبیین حدود بستر و حریم رودخانه‌ها می‌باشد. براساس اصلاحیه مصوب مورخ ۱۳۸۲/۱۲/۱۲ هیات دولت برخی از مفاد این آیین‌نامه تغییر یافته است.

مبناً حقوقی مالکیت دولت در مورد اراضی بستر (پهنا) و راستای رودخانه، وجود قبلي رودخانه بر تصرفات اشخاص می‌باشد. فرض بر این است که از قدیم الایام رودخانه جریان داشته و به اعتبار مالکیت دولت بر مشترکات (که رودخانه از جمله آن‌هاست)، اراضی بستر در تمامی طول مسیر جریان رودخانه نیز ملک دولت محسوب می‌شود و اشخاص از تصرفات منافی با حق دولت ممنوع

بوده‌اند و لذا در موارد دیگر که این‌گونه سابقه مالکیت برای دولت وجود نداشته باشد دولت نمی‌تواند برای خود حق مجازی قایل شود مگر با اجازه قانون. در این صورت دولت با پرداخت بهای اراضی و خریداری آن‌ها نسبت به تملک اراضی اقدام خواهد کرد.

- براساس قانون آب و نحوه ملی شدن آن (مصوب ۱۳۴۷/۴/۲۷) آزادسازی اراضی بستر در مقاطع و راستای رودخانه که قبل از تصویب این قانون دارای اسناد مالکیت می‌باشند با خریداری اراضی به قیمت عادله کارشناسی امکان‌پذیر می‌باشد. بنابراین این نوع اراضی در بستر یا راستای رودخانه براساس اسناد موجود مورد بررسی قرار می‌گیرند.

- با سازمان ثبت اسناد و املاک منطقه برای اخذ نقشه‌های ثبتی و مشخص کردن مالکیت اراضی اطراف رودخانه مکاتبه و هماهنگی‌های لازم به عمل آید.

- نوع، مکان و مساحت اراضی که شامل پرداخت خسارت می‌شوند باید مشخص گردد تا در مطالعات اقتصادی اعتبار مورد نیاز برای آزادسازی برآورد شود.

- چنانچه قبل از حدود بستر توسط وزارت نیرو (سازمان‌های آب منطقه‌ای) تعیین و براساس آن برای اراضی خارج بستر اسناد مالکیت صادر شده باشد در صورتی که در تعیین حد بستر جدید آن اراضی در داخل بستر رودخانه واقع شوند، آزاد سازی این اراضی با پرداخت قیمت عادله کارشناسی امکان‌پذیر خواهد بود.

#### ۵-۴- کانون‌ها و مراکز جمعیتی حاشیه رودخانه و نحوه بهره‌برداری از آب و اراضی حاشیه آن

در مطالعات طرح مربوط به تغییر مقطع و راستای رودخانه، اهداف زیر می‌باید در ارتباط با مراکز جمعیتی اراضی حاشیه رودخانه و نحوه بهره‌برداری از آب و اراضی رودخانه مورد توجه قرار گیرد:

- جمع‌آوری و تجزیه و تحلیل اطلاعات مراکز جمعیتی حاشیه رودخانه (شامل شهرها، آبادی و وسعت و تعداد جمعیت آن‌ها، جمعیت دائم و موقت، تراکم جمعیت، میزان مهاجرت در اثر اجرای تغییر مقطع و راستای رودخانه)

- بررسی ساختار کلی جمعیت در محل طرح بر حسب درصد جمعیت بومی، قبیله‌ای، فرقه‌ای، اقیت‌های مذهبی براساس اطلاعات مرکز آمار ایران و پرس جوهای محلی

- بررسی الگوی اسکان در محل طرح شامل درصد اسکان شهری و روستایی، درصد جمعیت ساکن املاک شخصی و اجاره‌ای، ابعاد خانوار، سابقه اسکان

- بررسی وضعیت و نوع اشتغال مردم منطقه شامل: درصد اشتغال در بخش‌های کشاورزی و دامپروری (زراعت، باغ، پرورش دام و طیور، شیلات)، صنایع تجاري و خدماتي، درصد بیکاری، درآمد سرانه، سطح سواد و دانش عمومی

- جمع‌آوری و بررسی گزارش‌های سیلاب و فرسایش و میزان خسارات ناشی از آن‌ها و بررسی تاثیر این پدیده‌ها در بهره‌برداری از آب رودخانه

- نحوه و روش‌های استفاده و بهره‌برداری از آب رودخانه و میزان حقبه از رودخانه

- پوشش و کاربری اراضی اطراف رودخانه شامل:

- اراضی کشاورزی (مزارع، باغ‌ها، دامداری، کارگاه پرورش طیور، کارگاه‌های پروش ماهی، نوع کشت، کشت غالب، الگوی کشت، دوره کشت و وسعت این اراضی)



- اراضی مسکونی ( محل سکونت مردم و اماكن خدماتی مانند بیمارستان، درمانگاه، مدرسه، فرهنگی و مذهبی و وسعت آنها)
- اراضی صنعتی (در برگیرنده کلیه تاسیسات صنعتی منطقه مانند کارگاهها و واحدهای تولیدی صنعتی و وسعت آنها)
- اراضی تجاری و خدماتی (شامل ادارات، مراکز تجاري، مراکز پلیس و مراکز نظامي و وسعت آنها)
  - بررسی اجمالی و تعیین ارزش اقتصادي آب و اراضی حاشیه رودخانه برای کاربری‌های مختلف
  - درصورتی که معیشت مردم منطقه به کشاورزی در اراضی بستر رودخانه بستگی دارد، آن‌ها به خطرات ناشی از کشت در بستر رودخانه توجیه شوند.
  - بررسی طرح‌های جامع، هادی و تفضیلی شهرها و آبادی‌های مجاور طرح تغییر مقطع و راستای رودخانه

## ۵-۵- مسایل اجتماعی مرتبط با بهره‌برداری از آب و اراضی حاشیه رودخانه

- مسایل اجتماعی مرتبط با تغییر مقطع و راستای رودخانه شامل موارد زیر می‌گردد:
- بررسی آداب و رسوم مردم منطقه در بهره‌برداری از آب و اراضی حاشیه رودخانه
  - بررسی میزان مشارکت مردم در پنهان‌بندی، بیمه سیلاب، هشدار سیلاب و تعیین حدود قانونی بستر و حریم رودخانه
  - انجام نظرسنجی‌های لازم در مورد میزان مشارکت مردم در تغییر مقطع و راستای رودخانه
  - بررسی عکس‌العمل‌های احتمالی ساکنان حاشیه رودخانه در ارتباط با تغییر مقطع و راستای آن و اهمیت آن از نظر سیاسی و امنیتی
  - بررسی نحوه مشارکت سازمان‌های محلی شامل ارگان‌های دولتی، شوراهای شهر و روستا در پایش و حفاظت از اراضی حاشیه رودخانه
  - بررسی اثرهای نامطلوب و منفی اجتماعی ناشی از سیلاب‌ها، فرسایش و افزایش آلودگی آب رودخانه
  - مطالعه مسایل و مشکلات اجتماعی تغییر مقطع و راستای رودخانه و ارائه راهکارهای اجرایی کاهش تنش‌های اجتماعی
  - استخراج و اعلام اثرهای مطلوب (ثبت) و نامطلوب (منفی) ناشی از تغییر مقطع و راستای رودخانه
  - بررسی نقش مسایل اجتماعی، سیاسی و امنیتی تغییر مقطع و راستای رودخانه

## ۵-۶- سوابق همیاری و تنش‌های اجتماعی و میزان رعایت و احترام مردم به قوانین مرتبط با بهره‌برداری از آب و اراضی حاشیه رودخانه

- بررسی سوابق اختلاف یا مشارکت مردم منطقه در مورد بهره‌برداری از رودخانه و حاشیه آن
- بررسی میزان رعایت و احترام به قوانین موجود در مورد رودخانه توسط اشخاص حقیقی و حقوقی ذیربط
- عکس‌العمل مردم به فعالیت‌های عمرانی که بر روی رودخانه انجام شده است نظیر احداث سد، تعیین حدود بستر و حریم رودخانه



- بررسی و ارائه راه های کاهش تنش های اجتماعی ناشی از تغییر مقطع و راستای رودخانه با استفاده از ظرفیت های قانونی و فرهنگی

- ترویج و تبلیغ برای عدم پرداخت خسارت به سیل زدگان ساکن در اراضی بستر رودخانه  
- ترویج و تبلیغ فواید تغییر پهنه و راستای رودخانه در کاهش خسارت. از طریق ایجاد تفاوت در تعریف های بیمه پهنه کم خطر، خطر متوسط و زیاد امکان استفاده از پهنه و راستای کم خطر رودخانه توصیه گردد.

- بررسی سوابق دعاوی و شکایات موجود در مورد بهره برداری از آب و اراضی اطراف رودخانه به همراه آرای صادره از سوی مراجع ذیصلاح

- بررسی گروهها و سازمان های غیردولتی موجود در منطقه، نظیر: سازمان های مردمی، عام المنفعه، سندیکاهای صنایع و حرف مختلف

## ۵-۷- مطالعه مسایل زیست محیطی و بررسی منابع طبیعی و شرایط زیست محیطی رودخانه و حاشیه آن (آبزیان، حیات وحش، پوشش گیاهی، کیفیت آب، منابع آلاینده احتمالی)

مطالعه مسایل زیست محیطی در محدوده طرح تغییر مقطع و راستای رودخانه با اهداف زیر انجام می شود:

- ارائه شناخت کلی از شرایط زیست محیطی محدوده اجرای طرح

- ارزیابی تاثیر تغییر مقطع و راستای رودخانه در شرایط زیست محیطی محدوده انجام طرح

اهداف یاد شده با انجام موارد زیر حاصل می گردد:

- بررسی اطلاعات گزارش های حیات وحش، پوشش گیاهی و ارزیابی زیست محیطی موجود در منطقه و تهیه فهرست خلاصه ای از گونه های گیاهی و حیوانی محدوده رودخانه

- جمع آوری و بررسی گزارش های زیست محیطی موجود در مورد مناطق حفاظت شده (بررسی این که آیا حاشیه رودخانه از مناطق حفاظت شده سازمان محیط زیست شده است یا خیر؟) در صورتی که اراضی اطراف رودخانه از مناطق حفاظت شده سازمان محیط زیست باشد، قوانین و مقررات مربوط باید بررسی و خلاصه گزارشی در این خصوص تهیه شود.

- بررسی آزادسازی و رفع تجاوزات صورت گرفته در بهبود شرایط زیست محیطی رودخانه

- مطالعه و بررسی منابع آلاینده آب و اراضی حاشیه رودخانه و تهیه و ارائه فهرستی از منابع آلوده کننده در هر یک از محدوده رودخانه. در صورت امکان، مکان تقریبی آلوده کننده های نقطه ای ارائه نیز شود.

- فهرست منابع آلوده کننده و نوع آلوده کننده ها در صورت تغییر مقطع و راستای رودخانه حذف و اضافه خواهد شد تهیه شوند.

- تهیه و ارائه پیشنهادات لازم برای حفاظت کمی و کیفی آب و اراضی اطراف رودخانه از نظر زیست محیطی

- کاربری های مجاز در اراضی مقطع و راستای رودخانه

- بررسی اثرهای زیست محیطی ناشی از دخل و تصرف های غیرقانونی صورت گرفته در اراضی اطراف رودخانه



## ۸-۵- ارزیابی تاثیر تعیین مقطع و راستای رودخانه در شرایط زیست محیطی منطقه

### ۸-۵-۱- شناسایی کلی شاخص‌های بوم‌شناختی تاثیرپذیر از تغییر مقطع و راستای رودخانه

سامانه‌ی بوم‌شناختی منطقه‌ای که رودخانه در آن قرار دارد، ترکیبی از سامانه‌ی بوم‌شناختی آبی رودخانه و سامانه‌ی بوم‌شناختی خشکی منطقه است. عوامل زیست محیطی عمدۀ در بوم‌شناختی آبی به حرکت آب، مشخصات فیزیکی بستر و بالاخره ویژگی‌های فیزیکی و شیمیایی آب وابسته‌اند. جوامع گیاهی و جانوری آبری در امتداد مسیر رودخانه تحت تاثیر عوامل یاد شده قرار دارند، جامعه بیولوژیکی در نزدیکی حاشیه‌ها در مقاطع مختلف در امتداد مسیر، تحت تاثیر ویژگی‌های فیزیکی و شیمیایی بستر، کرانه‌ها، شبکه‌ها و تغییرات مسیر جریان است.

حوضه آبریز رودخانه‌ها از چند کیلومتر مربع تا چند هزار کیلومتر متغیرند، بنابراین از دیدگاه زیست‌شناسی بر حسب پراگندگی گونه‌های گیاهی و وسعت قلمرو زیست گاهی گونه‌های جانوری، باید در محدوده‌ای از حوضه آبریز که تغییر مقطع و مسیر رودخانه مورد نظر می‌باشد، بررسی بوم‌شناختی خشکی انجام پذیرد. در آن محدوده برخی از گونه‌های جانوری واقع در اراضی حاشیه‌ای از نظر منابع غذایی و زیستگاهی به رودخانه متکی‌اند که در اثر اجرای تغییر مقطع در راستای رودخانه تاثیر می‌پذیرند.

boomshnaxti خشکی از یک طرف از رودخانه تاثیر می‌پذیرد و از سوی دیگر متنقابلاً بر وضعیت بوم‌شناختی آبی رودخانه تاثیر می‌گذارد.

در بررسی‌های بوم‌شناختی آبی و خشکی گونه‌های متعدد و زیستگاه‌های متنوعی مطرح‌اند، به سبب مدت زمان زیاد و هزینه بسیار برای شناسایی همه گونه‌های مهم و زیستگاه‌های با اهمیت، همه گونه‌های مهم در مطالعات ارزیابی زیست‌محیطی مطرح نیستند، بنابراین در این گونه مطالعات تنها گونه‌های زیر مهم تشخیص داده می‌شوند:

- گونه‌های دارای اهمیت اقتصادی یا تفریحی و سیاحتی
- گونه‌های نادر و در خطر انقرض
- گونه‌های لازم برای دوام گونه‌های اقتصادی و یا تفریحی

### ۸-۵-۲- جمع‌آوری قوانین و مقررات و ضوابط محیطی

به‌طور کلی مطالعات ارزیابی زیست‌محیطی طرح‌های مربوط به تغییر مقطع و راستای رودخانه براساس ضرورت‌های ایجاد شده به‌وسیله قوانین و مقررات و ضوابط محیطی انجام می‌گیرد. انجام دادن این مطالعات از دیدگاه ملی به منظور حفظ توسعه پایدار در سطح ملی و از دیدگاه منطقه‌ای و بالاخره جهانی، حفاظت از محیط زیست در وسیع‌ترین نگرش آن است. در مطالعات ارزیابی زیست محیطی لازم است کلیه قوانین و مقررات و زیست‌محیطی که به نحوی مراجعات آن‌ها در انجام مطالعات ضرورت دارد، بررسی گرددند.

در مطالعات مربوط به ارزیابی زیست‌محیطی تغییر مقطع و راستای رودخانه لازم است که موارد زیر مورد توجه قرار گیرد. بدیهی است همه موارد مطرح شده در این بخش ممکن است کاربرد نداشته و برحسب شرایط رودخانه و طرح تغییر مقطع و راستای رودخانه، تنها برخی از این موارد کاربرد داشته باشد.



- مطالعه و شناسایی وضعیت موجود زیست محیطی (خصوصیات فیزیکی، شیمیایی و بیولوژیکی آب و اراضی اطراف رودخانه) قبل از اجرای طرح
- تحلیل و ارزیابی تاثیر اجرای طرح تغییر مقطع و راستای رودخانه بر شاخص‌های زیست محیطی و خصوصیات فیزیکی، شیمیایی و بیولوژیکی آب و اراضی اطراف رودخانه
- بررسی زیستگاه‌های با اهمیت گیاهی و جانوری
- بررسی تاثیر تغییر مقطع و راستای رودخانه بر منظره‌های طبیعی و منحصر به فرد مانند مناظر تاریخی، باستان‌شناسی و آثار و اماکن فرهنگی (کتابخانه، تاتر، سینما، مساجد، باشگاه‌ها، زیارتگاه‌ها، معابد، کتبیه‌ها، مقبره‌ها که از نظر ملی دارای ارزش ویژه‌اند).
- تخریب آشیانه و زیستگاه جانوران و ماهیان مهاجر با تغییر مسیر و رژیم جریان و یا احداث سازه‌های مهندسی رودخانه
- ایجاد اختلال در زندگی معمول حیوانات وحشی در اثر تغییر مقطع و راستای رودخانه
- تغییر در گونه‌های آبزی به خاطر انجام عملیات ساماندهی رودخانه
- از بین رفتن گیاهان کنار رودخانه‌ای در اثر تغییر الگو و میزان جریان
- تغییرات سطح آب زیرزمینی و تبادل آبی بین آبخوان و رودخانه در اثر تغییر مقطع و راستای رودخانه
- کوچ و جابجایی اجباری ساکنین منطقه در اثر تغییر مسیر رودخانه
- بررسی تاثیر تغییر مقطع و راستای رودخانه بر پارک ملی و مناطق حفاظت شده باستانی (مناطق حفاظت شده باستانی به مناطقی گفته می‌شود که در آن‌ها کاوش‌های باستان‌شناسی انجام می‌گیرد و یا در برگیرنده ساختمان‌های باستانی، مجموعه‌ها و یادگارهای تاریخی، نقاشی‌ها، سنگ‌نوشته‌ها و یا هرگونه باقی‌مانده فیزیکی ناشی از زیست انسان‌ها در ادوار گذشته است).



## فصل ۶

---

---

**ملاحظات تعیین هندسه و راستای  
بهینه رو دخانه با توجه به اهداف و نوع  
طرح ساماندهی**



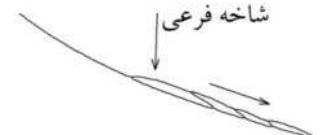


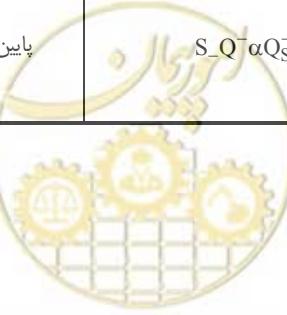
omoorepeyman.ir

## ۶-۱- علل و شکل‌های ناپایداری رودخانه

به طور کلی تغییرات اعمال شده به واسطه شرایط طبیعی و یا عوامل مصنوعی می‌تواند سبب گسترش ناپایداری از طریق تغییرات موضعی در ظرفیت انتقال رسوب و یا منبع تغذیه رسوبی رودخانه بشود. می‌توان از معادلات تجربی و کیفی برای تشخیص پاسخ کanal به تغییر در عوامل مستقل همچون بدۀ جریان، بار رسوبی (حجم و قطر ذرات) و یا ریختشناسی کanal استفاده نمود. در جدول ۶-۱) لیست کاملی از علل و شکل‌های مختلف ناپایداری در شرایط طبیعی و مصنوعی به‌طور جداگانه مورد بررسی قرار گرفته‌اند و در هر حالت پاسخ رودخانه به تغییر اعمال شده و جهت گسترش آن نشان داده شده است(در این جدول S: شیب رودخانه، Q: بدۀ جریان،  $Q_s$ : بدۀ بار رسوبی و D: اندازه ذرات رسوبی می‌باشد). به‌طور کلی فرسایش منجر به کاهش شیب و پیدایش شکل پلان سینوسی خواهد شد و در رسوب‌گذاری عکس این وضعیت محقق می‌شود (شکل ۶-۱). به‌طوری‌که ترازافزایی و رسوب‌گذاری با تغییر شیب رودخانه، منجر به شریانی شدن رودخانه و ایجاد محدوده سیلاندشتی جدید خواهد شد.

جدول ۶-۱- پاسخ کanal به تغییر در عوامل مستقل

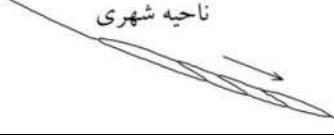
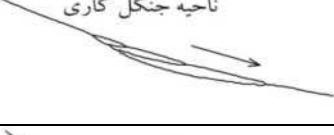
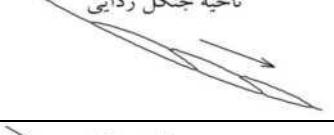
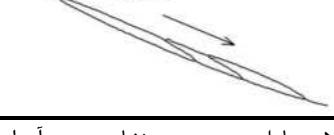
شکل	جهت گسترش در طول کanal	پاسخ رودخانه	تغییر اعمال شده
۱- شرایط طبیعی			
	بالا دست	$S^+ Q_+ \alpha Q_{S+} D_+$	-۱- کاهش تراز جریان پایه
۲- حرکت زمین			
	بالا دست	$S^+ Q_+ \alpha Q_{S+} D_+$	افزایش تراز بالا دست
	پایین دست	$S_+ Q_- \alpha Q_S^+ D_-$	کاهش تراز پایین دست
	بالا دست	$S^- Q_- \alpha Q_S^- D_-$	کاهش تراز بالا دست
	پایین دست	$S_- Q_+ \alpha Q_S^- D_+$	افزایش تراز پایین دست
۳- تغییر اقلیمی			
	پایین دست	$S_+ Q^+ \alpha Q_S^{++} D_-$	افزایش بدۀ جریان و بار رسوبی
	پایین دست	$S_- Q^- \alpha Q_S^{--} D_+$	کاهش بدۀ جریان و بار رسوبی



ادامه جدول ۶-۱- پاسخ کanal به تغییر در عوامل مستقل [۱۶۸]

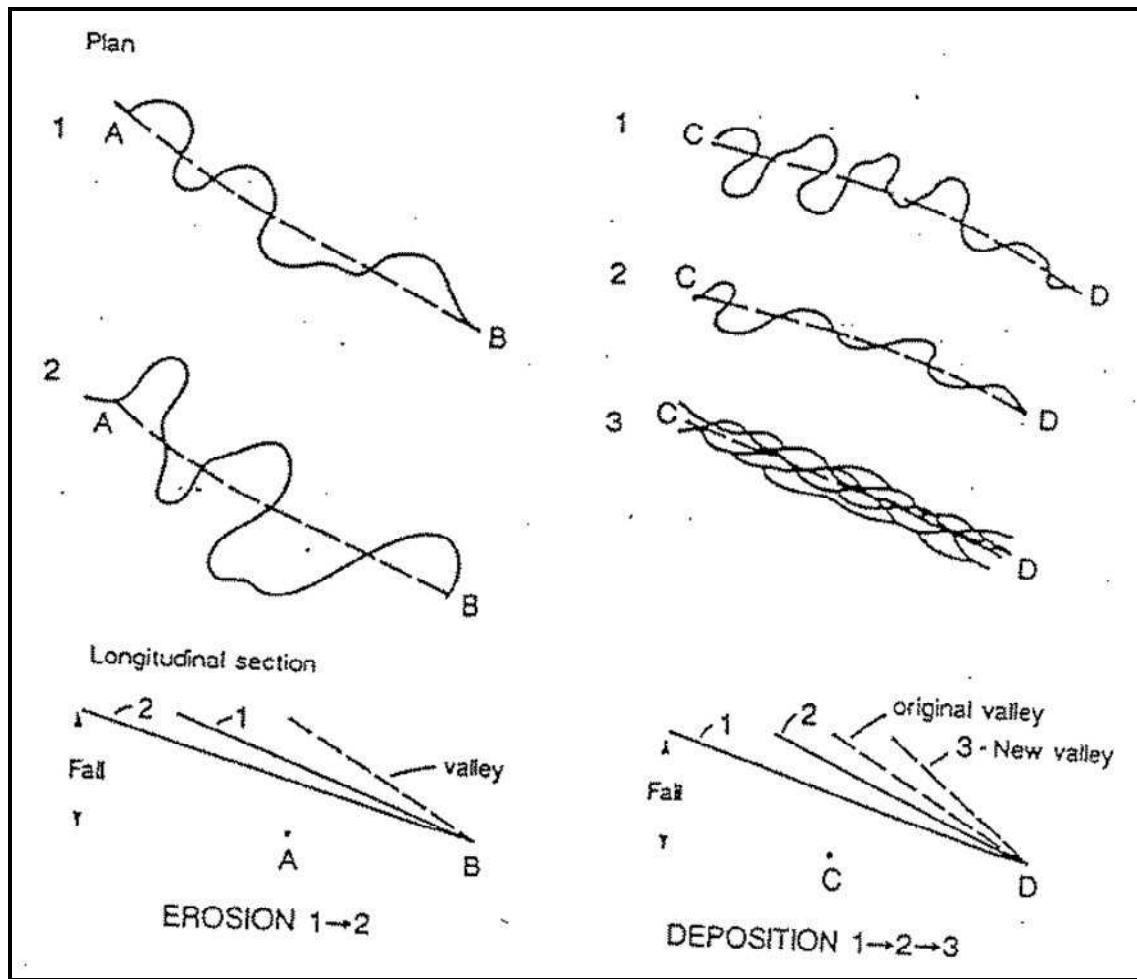
شکل	جهت گسترش در طول کanal	پاسخ رودخانه	تغییر اعمال شده
	بالا دست	$S^+ A_+ \alpha Q_{S+} D_+$	۱-۴- تشکیل کanal های میانبر در پیچانرودها
	پایین دست	$S_+ Q_- \alpha Q_S^+ D_-$	
۱-۵- زمین لغزش			
	بالا دست	$S^+ Q_+ \alpha Q_{S+} D_+$	بزرگ
	پایین دست	$S_+ Q^- \alpha Q_S^{++} D_-$	
	پایین دست	$S_+ Q_- \alpha Q_S^+ D_-$	کوچک
۲- شرایط مصنوعی			
	پایین دست	$S_- Q^- \alpha Q_S^{--} D_+$	۱-۲- ساخت سد
	بالا دست	$S^- Q_- \alpha S_- D_-$	۲-۲- ساخت سرریز
	پایین دست	$S_- Q_+ \alpha Q_S^- D_+$	
	بالا دست	$S^+ Q_+ \alpha Q_{S+} D_+$	۳-۲- شکست سد
	پایین دست	$S_+ Q_- \alpha Q_S^+ D_-$	
	بالا دست	$S^+ Q_+ \alpha Q_{S+} D_+$	۴-۲- کanal میانبر
	پایین دست	$S_+ Q_- \alpha Q_S^+ D_-$	
	بالا دست	$S^+ Q_+ \alpha Q_{S+} D_+$	۵-۲- لایروبی، برداشت شن و ماسه
	در محل تغییر	$S^- Q_- \alpha Q_S^- D_-$	
	پایین دست	$S_- Q_+ \alpha Q_S^- D_+$	
	بالا دست	$S^+ Q_+ \alpha Q_{S+} D_+$	۶-۲- انتقال بین حوضه ای (جریان های بزرگ تر از آستانه حرکت رسوبات بستر)
	پایین دست	$S_- Q^{++} \alpha Q_{S+} D_+$	

## ادامه جدول ۶-۱ - پاسخ کanal به تغییر در عوامل مستقل [۱۶۸]

شکل	جهت گسترش در طول کanal	پاسخ رودخانه	تغییر اعمال شده
۷-۲ - شهرنشیتی			
	بالا دست	$S^+ Q_+ \alpha Q_{S+} D_+$	افزایش بده جریان
	پایین دست	$S_- Q^{++} \alpha Q_{S+} D_+$	
	پایین دست	$S + Q^+ \alpha Q_S^{++} D_-$	افزایش بده جریان و بار رسوبی
۸-۳ - چنگل کاری			
	پایین دست	$S_+ Q^- \alpha Q_S^{++} D_-$	شخم زدن، زهکشی و تخریب طبیعت و پوشش گیاهی
	پایین دست	$S_- Q^- \alpha Q_S^{--} D_+$	
	پایین دست	$S_+ Q^+ \alpha Q_S^+ D_-$	جلوگیری، کنترل فرسایش خاک
	پایین دست	$S_+ Q_+ \alpha Q_S^{++} D_-$	۹-۴ - چنگل زدایی
	پایین دست	$S_- Q_+ \alpha Q_S^{++} D_-$	۱۰ - ضایعات برداشت

(علامت + نشان دهنده افزایش و علامت - نشان دهنده کاهش می‌باشد، همچنین قرار گیری علامت + در بالای عامل مورد بررسی نشان دهنده آن است که نقش کنترلی ایفا می‌کند و قرار گیری آن در زیر عامل به معنای آن است که پاسخ عامل مذبور به تغییرات عامل کنترلی محاسبه شده است.)





شکل ۶-۱- تغییرات شکل پلان و نیمروز طولی در خلال فرسایش و رسوب گذاری ۱۶۸۱

## ۶-۲- شاخص‌های ناپایداری

اگرچه عوامل کنترل کننده فرسایش و رسوب گذاری و به دنبال آن پیش‌بینی تغییرات تراز بستر و شکل پلان امکان‌پذیر است، شبیه‌سازی عددی و پیش‌بینی میزان دقیق این تغییرات به خصوص در مورد شکل پلان و عرض بستر معمولاً با شکست مواجه می‌شود.

علی‌رغم ضعف موجود، می‌توان بر تغییرات ریخت‌شناسی که در طول رودخانه اتفاق می‌افتد، نظارت نمود و تدبیری ویژه برای جلوگیری از بروز ناپایداری مانند فرسایش و ناپایداری جانبی ایجاد شده به واسطه سازه‌های مهندسی، اتخاذ نمود. سوال این جاست که چگونه می‌توان عوامل ایجاد‌کننده فرسایش و رسوب گذاری و به عبارتی شاخص‌های ناپایداری را تشخیص داد؟ چرا که با تشخیص علت ناپایداری می‌توان با شیوه مهندسی با آن روبرو شد. لذا شاید بتوان گفت هرگونه عملیات مهندسی و یا تغییرات کاربری اراضی در طول رودخانه و در حوضه آبریز باید با برنامه صورت گرفته و تدبیر ویژه در مرحله طراحی برای جلوگیری از ناپایداری به کار گرفته شود.

در جدول (۶-۲) فهرستی از برخی شاخص‌های ناپایداری که ارزیابی پایداری و کنترل آن را آسان می‌سازد، ارائه شده است [۶۸].

جدول ۶-۲- شاخص‌های ناپایداری رودخانه ۱۶۸

شاخص	نوع اثر بر رودخانه
۱- شواهد بازدید صحرایی	
۱-۱- ریخت‌شناسی کanal اصلی رودخانه	
الف- سازه‌های حفاظت از کناره در لایه‌های تحتانی، پایه‌های پل	کف کنی
ب- سازه‌های دفن شده، اقیاض مقطع در محل باشش پل‌ها	تراز افزایی
ج- فرسایش هر دو کناره رودخانه	
ج-۱- بدون ایجاد جزیره رسوبی مرکزی	کف کنی
ج-۲- با ایجاد جزیره رسوبی مرکزی	تراز افزایی
د- کاهش مقطع بواسطه تراکم پوشش گیاهی - کاهش ظرفیت بدء عبوری (کanal های کم عمق با مواد بستر ریزدانه و شبی طولی کوچک) - کanal های سریانی شده	تراز افزایی
د- توسعه مقطع - افزایش ظرفیت بدء عبوری (کanal های نسبتاً عمیق با مواد بستر درشت‌دانه و شبی طولی تند)	کف کنی (در کanal های با کف سنگی این پدیده در بلندمدت رخ می‌دهد.)
ه- افزایش فرسایش کناره در کمرینهای پیچانروزی و در نهشته‌های رسوبی فاقد پوشش گیاهی	تراز کاهی
۱-۲- طبقه‌بندی رسوبی سیلاب‌دشت	
الف- خاک دفن شده به وسیله آبرفت	تراز افزایی
ب- قرار گیری مواد ریزدانه (بار معلق) بر روی مواد درشت‌دانه (بار بستر)	تراز افزایی
ج- تراز نهشته‌های رسوبی از نهشته‌های فسیلی بی حفاظ در کناره رودخانه بالاتر است.	تراز افزایی
د- تراز نهشته‌های رسوبی از نهشته‌های فسیلی بی حفاظ در کناره رودخانه پایین‌تر است.	کف کنی
۱-۳- ریخت‌شناسی سیلاب‌دشت	
الف- وجود سامانه‌ی چندشاخه غیرفعال در سیلاب‌دشت	لازم است پایداری آن بررسی شود.
ب- وجود تراس‌ها و سیلاب‌دشت‌های غیرفعال	کف کنی (در درازمدت)، تراز افزایی (در دوره‌های ۱۰ تا ۱۰۰ ساله)
۲- تراز جریان	
الف- افزایش تراز بدء متوسط سالانه در طول دوره آماری بلندمدت	تراز افزایی
ب- کاهش تراز بدء متوسط سالانه در طول دوره آماری بلندمدت	کف کنی
۳- شواهد تاریخی (باستناد اطلاعات نقشه برداری)	
الف- تغییرات در مقطع عرضی	کف کنی (عمیق) - فرسایش کناره‌ها (تعزیض) - تراز افزایی (کاهش عمق) - رسوب‌گذاری در کناره‌ها (کاهش عرض)
ب- افزایش ضربی پیچشی	کف کنی، فرسایش جانبی
ج- کاهش ضربی پیچشی (شریانی شدن)	تراز افزایی

### ۶-۳- تحلیل ناپایداری‌ها

#### ۶-۳-۱- مهاجرت پیچانروز

شاید بتوان تعییر مسیر پیچانروز را یکی از بارزترین مشکلات ناپایداری عنوان نمود. که در واقع تهدیدی جدی برای پروژه‌های نظیر کنترل سیلاب محسوب می‌شود بهطوری که با تعییر مسیر و مهاجرت پیچانروز سازه‌هایی مانند خاکریزها کاربری خود را از دست



می‌دهند. معمول این است که در قوس خارجی فرسایش و در قوس داخلی رسوب‌گذاری رخ دهد، البته در بعضی پیچ و خم‌های خاص این قضیه برعکس می‌شود [۱۹].

در کanal‌های مستقیم با رسوب‌گذاری مواد بستر انتقال یافته در کناره‌های کanal فرآیند پیچانروودی شدن آغاز می‌شود. در واقع توسعه و مهاجرت پیچانروود تبادل رسوب بین نواحی رسوب‌گذار و فرسایش‌پذیر می‌باشد. آنچه به نظر واضح می‌رسد، آن است که فرآیند پیچانروودی شدن از رسوب تولید شده در خود سامانه‌ی رودخانه تعذیه می‌شود و رسیدگی و کنترل آن در مراحل ابتدایی ساده‌تر و امکان‌پذیرتر می‌باشد. لیکن از آن جا که پیش‌بینی تحلیلی آن که یک کanal مستقیم شروع به پیچانروودی شدن می‌کند یا نه عملی نیست، بهتر است در این رابطه بر تجارب مشابه مربوط تکیه شود و نظارت بر طراحی انجام شده در برنامه قرار گیرد. از این رو برای سادگی مرحله نظارت بر طراحی انجام شده و نگهداری، طراحی سینوسی به جای کanal مستقیم پیشنهاد می‌شود و معمولاً به کار گرفته می‌شود [۵۰ و ۵۵]. به عبارتی ادعا می‌شود، کanal‌های پیچانروودی تحت شرایطی می‌توانند پایدارتر باشند ولی هیچ راهنمای کمی در این زمینه وجود ندارد.

البته چند شاخه و شریانی شدن جریان نیز یکی از اشکال نایابداری می‌باشد که عمدتاً در کanal‌های با شبب نسبتاً بالا و دارای بار رسوبی بستر زیاد اتفاق می‌افتد ولی گاهی پروژه‌های کنترل سیلان با تغییر شبب این وضعیت را به رودخانه تحمیل می‌کنند.

### ۶-۳-۲- افزایش بده

تحمیل تغییرات مختلف به حوضه از قبیل جنگل‌زدایی، شهرنشینی، مجراسازی و انحراف جریان ممکن است بده ورودی به سامانه را افزایش دهن. افزایش بده می‌تواند توسعه مقطع عرضی، تشدید مهاجرت پیچانروود، تطویل پیچانروود و تغییرات نیمرخ طولی را به دنبال داشته باشد.

به‌طور کلی افزایش بده منجر به تعریض و تعمیق کanal خواهد شد. تغییرات شدید عمقی مقطع عرضی ممکن است به دنبال کف‌کنی طولی زمانی که کناره‌ها قائم هستند اتفاق بیفتد [۶۹ و ۶۳]. تمایلات کف‌کنی معمولاً در کanal‌های با مواد بستر ریزدانه تشدید می‌شود، درحالی که در بسترهای با مواد درشت‌دانه و دانه‌بندی کاملاً غیریکنواخت، کف‌کنی با پدیده بستر مسلح محدود می‌شود. در این حالات رفتار نیمرخ طولی را می‌توان با استفاده از مدل یک بعدی همچون HEC-6 و یا GSTAR مورد مطالعه قرار داد.

به‌طور کلی به هنگام افزایش بده گرایش زیادی به سمت کاهش شبب از طریق فرسایش بالادست و رسوب‌گذاری در پایین دست وجود دارد. چنین تغییراتی به‌خصوص در نیمرخ طولی در محل ورود شاخه‌های فرعی مشهود می‌باشد.

همچنین به هنگام افزایش بده، طراحی یک مقطع خیلی عریض لزوماً پایداری کناره را تامین نمی‌کند. به‌طوری که ممکن است مثلاً یک مجرای پیچانروودی درونی شکل گرفته و یا وضعیت پیچانروودی کanal تشدید شده و کناره‌ها را تهدید به فرسایش کند.

### ۶-۳-۳- بهسازی کanal و تغییر مسیر

اصلاح مسیر در پروژه‌ها اغلب به منظور افزایش ظرفیت هیدرولیکی و گاهی اوقات برای بازیافت اراضی ایجاد شده توسط فرسایش در پیچان‌ها صورت می‌گیرد. به هر حال اصلاح مسیر تأثیرات قابل توجهی روی پایداری کanal می‌گذارد، مگر این که سازه‌های کنترل شبب همچون شبب‌شکن به منظور خنثی کردن مزیت هیدرولیکی ایجاد شده به کار روند. به‌خصوص با افزایش بار رسوبی و رسوب‌گذاری در پایین دست تهدیدی جدی برای زیست‌گاه‌های ماهیان محسوب می‌شود.

اگرچه با اصلاح مسیر، فرسایش کناره و مهاجرت پیچانرود کاهش می‌باید ولی کanal‌هایی که در آن‌ها اصلاح مسیر صورت گرفته است معمولاً تمايل دارند که به وضعیت پیچانرودی خود بازگردند مگر این که با محافظت کناره از این پدیده جلوگیری شود. همچنین اصلاحاتی از قبیل پاکسازی و رفع موائع (که معمولاً در کanal‌های نسبتاً کوچک به کار گرفته می‌شود) اغلب موجب از بین رفتن بخشی از پوشش گیاهی شده و زبری را کاهش می‌دهد. این پدیده سبب افزایش سرعت شده و مقاومت فرسایشی را کاهش می‌دهد و منجر به فرسایش کناره و افزایش نرخ انتقال رسوب خواهد شد مگر این که عملیات با دقت و با برنامه هدایت شود و تحت ناظارت قرار گیرد، به عبارتی طراحی با در نظرگیری پارامترهای کنترل کننده ظرفیت هیدرولیکی کanal و نیز تغییرات محتمل در نیمرخ طولی کanal صورت گیرد.

#### ۶-۳-۴- تنظیم جریان به وسیله مخازن

اثرهای بالادست یک مخزن شامل تشکیل دلتا، افزایش تدریجی تراز جریان در ناحیه برگشت آب و پیچانرودهای مشخص تر می‌باشد.

اثرهای پایین دست در اثر طغیان و ریزش‌های جریان و ذخیره و نگاهداشت رسوب ایجاد می‌شوند. مخازن معمولاً سیالاب‌های پایین دست را تخفیف می‌دهند. چنین تغییراتی پایداری در کanal اصلی را بهبود می‌بخشند ولی شاخه‌های ورودی به رودخانه را به واسطه کاهش تراز آب در دهانه‌شان ناپایدار می‌کنند.

مخازن ذخیره‌ای معمولاً همه بار بستر ورودی و سهم بالایی از بار معلق را ذخیره می‌کنند از این رو نیمرخ پایین دست تمايل به تراز کاهی دارد. از نظر تئوری این فرآیند به صورت نامحدود استمرار دارد ولی در عمل یک شرایط پایداری نسبی بعد از یک مدت زمان و در یک فاصله‌ای از مخزن ایجاد می‌شود که در پروژه‌های مختلف این مقدار متفاوت است.

در بعضی نمونه‌ها ممکن است اثر مخزن ذخیره‌ای با موارد اشاره شده در فوق متفاوت باشد. اگر بدء مقطع پر که از مخزن آزاد می‌شود و در کanal جریان می‌باید از آنچه در حالت طبیعی در کanal جریان دارد تداوم بیشتری داشته باشد، فرسایش کناره‌ها تشدید می‌شود. همچنین اگر ورودی مواد رسوبی از شاخه‌های فرعی پایین دست نسبت به مقدار رسوب ذخیره شده توسط مخزن بالا باشد پایین دست مخزن ممکن است بر خلاف انتظار دچار رسوب‌گذاری شود چرا که اوج سیالاب کاهش یافته و قدرت حمل رسوب ورودی را نخواهد داشت.

#### ۶-۳-۵- انتقال رسوبات و پایداری رودخانه

انتقال رسوب می‌تواند هم به عنوان یک پدیده ایجاد شده توسط عوامل ناپایدار کننده عنوان شود و هم می‌تواند خود عامل ناپایداری باشد. بار رسوبی شامل بار بستر، معلق و بار شسته در اغلب موارد روی پایداری کanal اثر می‌گذارد. افزایش نرخ انتقال بار رسوبی سبب افزایش ناپایداری می‌شود. ولی افزایش قابل توجه بار شسته مواد رسوب‌گذاری لایه‌های چسبنده روی کناره‌ها و تقویت پوشش گیاهی سبب افزایش پایداری خواهد شد. بر خلاف باور معمول فرسایش کناره ایجاد شده تحت مهاجرت پیچانرودها لزوماً سبب افزایش بار رسوبی نمی‌شود. چراکه ممکن است فرسایش کناره با رسوب‌گذاری روی کناره مقابل جبران می‌شود که این پدیده بیشتر در نواحی دشتی و مسطح اتفاق می‌افتد.



به طور کلی شب و مقطع عرضی طراحی باید با حمل رسوب ورودی سازگار باشد و گرنه رسوب‌گذاری و کاهش ظرفیت حمل هیدرولیکی اتفاق می‌افتد که منجر به تشدید سیلاب خواهد شد.

#### ۶-۴- شیوه‌های مقابله با ناپایداری

پیش‌بینی‌ها و نیز شواهد موجود نشان می‌دهند که ناپایداری دارای اثرهای مخرب بر روی کanal و سازه‌های مهندسی خواهد بود. لذا لازم است به منظور مقابله با این اثرها تدبیری اتخاذ شود. در جدول (۶-۳) لیستی از برخی از راه حل‌های مقابله با انواع ناپایداری قرار داده شده است. نکته مهم آن است که این لیست تنها پیشنهادی برای رفع ناپایداری محسوب می‌شود و نباید به کارگیری یک شیوه پایدارسازی سبب بروز ناپایداری دیگر شود.

جدول ۶-۳- شیوه‌های پایدارسازی رودخانه | ۱۶۸

نوع اثر بر رودخانه	روش مقابله
<b>۱- فرسایش بستر</b>	
<b>۱-۱- پیشروی به سمت بالادست</b>	
در بالادست محدوده کف کنده به منظور جلوگیری از گسترش کف کنی به سمت بالادست و نگهداری تراز بستر قرار داده می‌شود. در نظر گیری عمق آبیستگی مکافی برای چینی سازه‌هایی الزامی است، چراکه به راحتی از حواشی آزاد دچار فرسایش می‌شود.	الف- کف بندی و محافظت بستر به صورت سازه‌ای
در محل تغییر تراز بستر به منظور جلوگیری از گسترش کف کنی به سمت بالادست و همچنین با تصحیح شب سطح آب برای جلوگیری از انتقال بار بستر قرار داده می‌شود. برای گرفتن انرژی ایجاد شده، طراحی حوضچه آرامش الزامی است.	ب- سازه شب شکن
<b>۱-۲- پیشروی به سمت پایین دست</b>	
سازی بستر به صورت مصنوعی با استفاده از مصالح درشت‌دانه.	الف- مسلح سازی بستر
سریز به منظور کاهش شب نیمرخ سطح آب و جلوگیری از حرکت مصالح بستر احداث می‌شود، برای جلوگیری از خطر فرسایش در پایین دست سریز، ساخت سریزهای متواالی به منظور کنترل انتقال رسوبات پایین دست پیشنهاد می‌شود.	ب- سریز
<b>۲- رسوب‌گذاری بستر (توسعه ناپایداری جانبی)</b>	
<b>۲-۱- پیشروی به سمت پایین دست</b>	
سبب کاهش انتقال بار بستر به بازه‌های پایین دست به یک مقدار پایدار می‌باشد، البته نیاز به نگهداری داشته و لازم است تله‌ها به صورت دوره‌ای پاکسازی شود.	الف- تله اندازی بار بستر
پایدارسازی کanal برای جلوگیری از فرسایش بازه‌های بالادست، کنترل فرسایش حوضه.	ب- کنترل تقدیه رسوبی
<b>۲-۲- پیشروی به سمت بالادست</b>	
با لاپروی بازه‌هایی که دچار تراز افزایی شده‌اند، می‌توان با یک روش مهندسی در طول یک دوره زمانی کوتاه مدت (حدود ۵۰ سال) رودخانه را به شرایط پایدار تزدیک نمود.	الف- لاپروی
پایدارسازی بالادست بازه به منظور کنترل تقدیه رسوبی.	ب- کنترل تقدیه رسوبی
<b>۳- کنترل جابجایی کanal</b>	
<b>۳-۱- افزایش ضربی پیچشی</b>	
احداث سازه‌های شب شکن در مقاطع خیزاب از کاهش شب جلوگیری می‌کند، البته باید به مساله حوضچه آرامش در پایین دست شب شکن توجه شده و کناره‌ها در محل سازه شب شکن برای جلوگیری از فرسایش محافظت شوند.	الف- سازه شب شکن
از ریزش ناگهانی کناره و موقع پیدا شدن جلوگیری می‌کند، البته ممکن است سبب کف کنی شود. کناره‌های رسی در شبیه‌های کم پایدار می‌مانند، در غیر این صورت لازم است در قسمت‌های زیرین تقویت شوند.	ب- محافظت از کناره‌ها (سازه‌ای)

## ادامه جدول ۶-۳- شیوه‌های پایدارسازی رودخانه |۱۶۸

روزن م مقابلہ	نوع اثر بر رودخانه
۲-۳- کاهش ضربب پیچشی	
الف- کنترل تنذیه رسوبی	مشابه دو حالت ۱-۲ ب و ۲-۲ ب.
۳-۳- کanal های شربانی	ایجاد کanal تک شاخه به صورت مستقیم یا پیچانزودی سبب افزایش ظرفیت انتقال رسوب شده و مقدار آن را بر تنذیه رسوبی بالادست منطبق می کند.
۴-۳- مهاجرت پیچانزود	ایجاد کanal باریک و عمیق
الف- محافظت از کناره‌ها(سازه‌ای)	در واقع با این روش می توان جایجایی جانبی کanal را کنترل نمود، در این زمینه می توان از روش‌های بیومهندسی نظیر پوشش گیاهی نیز بهره برد.
ب- پره‌های مستغرق. موج شکن	به کارگیری این سازه‌ها از فرسایش کاره در ناحیه پاشنه در کمرندهای پیچانزودی جلوگیری می کند.

## ۶-۵- هدف از اجرای طرح ساماندهی

معمولًا طرح‌های ساماندهی با اهدافی نظیر کنترل سیالاب، کنترل فرسایش بستر و کناره‌ها و اصلاح مسیر در قالب شرح خدمات مشخص و با لحاظ نمودن جنبه‌های مختلف دیدگاه مهندسی رودخانه انجام می‌شود.

در برخی موارد علت انجام عمل ساماندهی، دخالت عوامل انسانی نظیر وجود کارخانه‌های ماسه‌شویی در بستر رودخانه، تخلیه خاک و نخاله‌های ساختمانی و یا تخلیه فاضلاب شهری به داخل رودخانه می‌باشد. در این‌گونه موارد پاکسازی و لاپرواژی و ایجاد بستر مناسب برای عبور جریان غالب رودخانه پیشنهاد می‌شود.

گاهی اوقات نابسامانی در رودخانه به دلیل برداشت و خاکریزی به داخل رودخانه و به دنبال آن ایجاد عدم توازن بین جریان و رسوب در رودخانه به خصوص در نواحی تمرکز جمعیت و زمین‌های کشاورزی حادث می‌شود. از عواقب این نابسامانی‌ها، کاهش شدید شبی رودخانه و رسوب‌گذاری و کاهش پتانسیل انتقال جریان سیالابی و حتی بدء غالب رودخانه در بسیاری از مقاطع می‌باشد. در صورت روپرتویی با چنین شرایطی اغلب مواردی نظیر بستر سازی و افزایش ظرفیت انتقال رودخانه، اصلاح مسیر و شبی رودخانه و طراحی سازه‌های کنترل سیالاب و حفاظت از اراضی حاشیه رودخانه پیشنهاد می‌شود.

بعد از شناخت صحیح علل ظهرور نابسامانی و انتخاب درست روش ساماندهی که به طور مفصل در ادامه به آن پرداخته می‌شود، گام بعدی جانمایی صحیح و طراحی مهندسی و در نهایت مدل‌سازی با در نظر گیری شرایط طراحی و سعی و خطأ تا احراز شرایط پایدار رودخانه می‌باشد. بی‌شک کار هنوز ناتمام است، و بحث نگهداری اگرچه غالباً به آن کم لطفی می‌شود، به قوت خود باقی است.

## ۶-۶- آستانه‌های زمین‌شناختی و سیر تکاملی کanal

پاسخ کanal به شرایط تحملی معین نظیر مجراسازی می‌تواند کاملاً پیچیده باشد. به طوری که مثلاً ممکن است پاسخ اولیه کanal، یک رسوب‌گذاری موقتی باشد در حالی که شرایط نهایی ممکن است شامل فرسایش پایین‌تر از تراز مبدأ شود، به همین نحو فرسایش بستر ممکن است موجب زیرشوبی کناره‌های بلند شده و با تولید مقادیری از رسوبات به طور موقت فرسایش را متوقف کند. به طور کلی مفهوم پایداری به پاسخ نهایی یک کanal به تغییر تحملی اشاره دارد.



برخی از تغییرات ناگهانی در کanal رودخانه ممکن است کاملاً ناگهانی و به واسطه رسیدن متغیرهای کنترل کننده به یکسری مقادیر ویژه ایجاد شده باشند. این پدیده با مفهوم آستانه‌های زمین ریختی قابل توصیف می‌باشد [۶۱ و ۲۲]. داده‌های موثر برای توصیف عددی این آستانه‌ها موجود نمی‌باشند. به عنوان مثال، سری‌های مختلفی از داده‌ها به منظور تشخیص و تمیز کanal‌های شریانی و تک شاخه براساس بده، شیب و در بعضی نمونه‌ها اندازه مصالح بستر تحلیل شده‌اند [۴۴ و ۶۷، ۲۲].

کلیه محققین به این نتیجه رسیده‌اند که شیب بستر رودخانه از عوامل بسیار مهم در تغییر الگوی رودخانه است. نتایج نشان می‌دهد که به ازای بده مشخصه و مصالح بستر داده شده کanal‌های شریانی دارای شیب‌های بیشتری در مقایسه با کanal‌های تک شاخه می‌باشند. می‌توان این گونه نتیجه گرفت که اگر یک کanal تک شاخه در معرض افزایش بار رسوی ورودی قرار داشته باشد، این سبب افزایش شیب به قسمی خواهد شد که رودخانه شروع به شریانی شدن کند، به هر حال در مواردی که کanal با کناره‌های مقاوم محدود شده است این پدیده محقق نمی‌گردد، در نتیجه الگوی رودخانه نه تنها تحت تاثیر مقدار جریان و شیب بستر قرار می‌گیرد، بلکه متأثر از میزان مقاومت مصالح بستر نیز می‌باشد.

## ۶-۷- کنترل‌های ژئوتکنیکی و هیدرولیکی

متغیرهای مستقل اصلی و شرایط مرزی از دیدگاه ژئوتکنیک و هیدرولیک که روی مشخصات کanal اثر می‌گذارند عبارتند از:

### ۶-۷-۱- بدء جریان

در روابط هندسه هیدرولیکی اغلب از یک مقدار بدء واحد به عنوان نماینده یک طیف از بددهای واقعی استفاده می‌شود. این بدء در بعضی موارد به عنوان بدء شکل دهنده و در بعضی موارد به عنوان بدء غالب یاد می‌شود. در رودخانه‌های طبیعی بدء شکل دهنده اغلب برابر بدء مقطع پر در نظر گرفته می‌شود که تقریباً معادل سیالاب متناظر با دوره بازگشت تقریباً ۲ ساله می‌باشد. (در مورد این بدء و مقدار آن در بخش ۱-۲-۲ به طور کامل پرداخته شد).

### ۶-۷-۲- بار رسوی ورودی

بار رسوی ورودی را می‌توان در رابطه با پایداری کanal یک عامل کنترل کننده خارجی یا به عبارتی یک متغیر مستقل محسوب نمود. بخشی از بار رسوی ورودی با شرایط مرزی کanal تغییر می‌کند و رسوبات ممکن است در داخل بازه ابانته شوند و یا ممکن است بار رسوی به واسطه فرسایش افزایش پیدا کند. بنابراین انتقال رسوبات و خروج آن‌ها از بازه تحت تاثیر فرآیندهای داخل بازه نیز قرار دارد.

بار رسوی رودخانه‌ها را می‌توان به دو دسته بار بستر و بار معلق تقسیم نمود. بار بستر به رسوباتی که درون لایه بستر به صورت پرش، غلتیدن و یا لغزش روی بستر کanal در حرکت هستند، اطلاق می‌شود و بار معلق، به رسوباتی اطلاق می‌شود که درون آب و بالاتر از لایه بستر در حرکت هستند و وزن آن‌ها توسط جریان آب حمل می‌شود و به مدت زمان قابل توجهی به صورت معلق در آب در حرکت می‌باشند.

نرخ انتقال بار رسوی تابعی از مشخصات هیدرولیکی جریان، سرعت، عمق و غیره می‌باشد. بار رسوی دارای اثر قابل توجهی روی شیب، شکل پلان و مقطع عرضی می‌باشد. به طور کلی با افزایش بار بستر ممکن است پایداری کanal کاهش یابد، بدین ترتیب

که نهشته‌های رسوبی موضعی تشکیل می‌شود و جریان را به سمت کناره‌ها منحرف می‌کند. از سوی دیگر ممکن است پایداری کanal را افزایش دهد، به این قسم که باعث می‌شود سیلت و رس در خلال فروکش کردن سیلاب روی کناره‌ها رسوب کند و مقاومت آن‌ها در مقابل فرسایش افزایش یابد و همینطور بستر مناسبی برای رشد پوشش گیاهی فراهم شود.

معادله (۱-۳) جهت پیش‌بینی کیفی پاسخ کanal به تغییرات طبیعی یا تحمیلی در یک سامانه‌ی رودخانه بسیار مفید می‌باشد. به عنوان مثال یک پاسخ سریع به افزایش ناگهانی شیب در تغییر راستای کanal و مستقیم شدن آن در حالتی که بده جریان و اندازه ذرات رسوبی بستر ثابت نگه داشته می‌شوند، افزایش بار رسوبی خواهد بود.

### ۶-۳- اندازه ذرات رسوبی بستر

توزیع دانه‌بندی مواد بستر اغلب به وسیله  $D_{50}$  (قطر متوسط وزنی ذرات) مشخص می‌شود. این ساده‌سازی در جایی که توزیع دانه‌بندی به صورت یک نمایی و دارای تغییرات محدود می‌باشد، قابل پذیرش است ولی در جایی که توزیع دانه‌بندی دو نمایی و ذرات دارای دامنه تغییرات نسبتاً گسترده‌ای می‌باشند می‌تواند گمراه کننده باشد به خصوص برای رودخانه‌های با بستر شنی. مشخصه‌ای از کanal که بیشترین حساسیت را نسبت به تغییرات اندازه ذرات نشان می‌دهد، شیب می‌باشد. برای مثال کanal‌هایی که در بستر آبرفتی حاوی شن درشت‌دانه یا ماسه ریزدانه شکل گرفته‌اند در حالتی که بده جریان و بار رسوبی ورودی آن‌ها یکسان می‌باشد، دارای مقادیر شیب متفاوتی می‌باشند.

### ۶-۴- مواد کناره و پوشش گیاهی

عوامل مختلفی ممکن است بر روی عرض کanal، پایداری شکل پلان و نرخ مهاجرت کanal تاثیر بگذارند. برای رودخانه‌های کاملاً آبرفتی این موضوع که آیا باید مصالح کناره به عنوان عامل مستقل اثر گذار بر روی مشخصات کanal مورد توجه قرار بگیرند یا نه، از اهمیت بهسزایی برخوردار است. به هر حال پوشش گیاهی کناره صریحاً می‌تواند به عنوان عامل مستقل مورد توجه قرار گیرد. پاکسازی پوشش گیاهی و یا از بین رفتن آن به واسطه چرای دام سبب افزایش ناپایداری سواحل می‌شود. نقش پوشش گیاهی کناره بسته به نوع و محل پوشش گیاهی به طور قابل ملاحظه‌ای تغییر می‌کند. پوشش گیاهی ایجاد شده روی نهشته‌های رسوبی در طی دوره‌های کم آبی می‌تواند اثر مهمی روی ظرفیت کanal داشته باشد. در بعضی روابط هندسه هیدرولیکی پوشش گیاهی به عنوان یک متغیر مستقل در روابط محاسبه هندسه هیدرولیکی وارد شده است [۳۳].

بسیاری از کanal‌های فرسایش‌پذیر به طور کامل یا بخشی از مرزهای آن‌ها با رس سیلت‌دار یا نهشته‌های یخچالی به‌جا مانده از دوره‌های زمین‌شناسی قبلی پوشانده شده‌اند. اگرچه روند تغییرات عرض در چنین رودخانه‌هایی در مقابل شرایط تحمیلی مشابه رودخانه‌های آبرفتی می‌باشد، لیکن این روند کندرتر می‌باشد. مقایسه با نمونه‌های مشابه می‌تواند به عنوان بهترین راهنمای برای پیش‌بینی پاسخ کanal استفاده شود.

در برخی نمونه‌ها اثر ژئوتکنیکی پایداری کناره روی مشخصات کanal از اهمیت زیادی برخوردار است. مهندسین رودخانه بیشتر تمایل دارند که به ناپایداری ژئوتکنیکی کناره به عنوان یک نتیجه ناپایداری کanal توجه کنند با این استدلال که به عنوان مثال،



فروریزش لایه‌های فوکانی کناره تحت فرسایش هیدرولیکی پنجه کanal ایجاد می‌شود. به هر حال مکانیسم‌های ژئوتکنیکی به عنوان نتیجه مهم گسیختگی‌های کناره‌های آبرفتی در حوضه‌های آبریز بزرگ قابل طرح می‌باشند.

هگرتی<sup>۱</sup> (۱۹۹۲) در مورد نتایج گسیختگی‌های کناره‌های آبرفتی بحث می‌کند و مطابق تورن و عثمان<sup>۲</sup> (۱۹۸۸) مشخصات پایداری کناره در هندسه هیدرولیکی رودخانه، هم در رودخانه‌های پیچانرودی و هم در رودخانه‌های مستقیم اثرگذار می‌باشد.

#### ۶-۵- زمین یخ‌زده

اثر یخ شناور روی مشخصات کanal و پایداری کanal نسبتاً کوچک است مگر در مواردی که فصل یخ‌بندان بخش بزرگی از سال را تشکیل می‌دهد مثل آلاسکا و کانادای شمالی.

اثر فرسایش دهنده مستقیم یخ روی مصالح کناره رودخانه، به طور کلی در مقایسه با اثر جریان آب کوچک می‌باشد ولی یخ به آسانی پوشش گیاهی را تا تراز نرمال شکست یخ از بین می‌برد و موانع یخی می‌توانند سبب تمرکز جریان و فرسایش کناره و بستر در محل‌های مشخص شوند. با توجه به زمین‌های یخ‌زده، گاتو<sup>۳</sup> (۱۹۸۴) می‌نویسد: (اثر زمین یخ‌زده دائمی روی فرسایش پذیری پدیده‌ای است که مورد اجماع و توافق نظر قرار ندارد، برخی محققین گزارش کرده‌اند که زمین‌های یخ‌زده دائمی سبب افزایش فرسایش کناره می‌شود و برخی دیگر اذعان داشته‌اند که رسوبات یخ‌زده در مقابل فرسایش مقاوم می‌باشند). به عبارت دیگر می‌توان گفت زمین‌های یخ‌زده بسته به طبیعت رسوبات یخ‌زده و میزان یخ خالص فرسایش کناره را شتاب می‌دهند یا آن را به تاخیر می‌اندازند. هندسه هیدرولیکی رودخانه در نواحی سردسیر زیاد با نواحی دیگر تفاوت ندارد ولی کناره‌های یخ‌زده ممکن است شکل‌های غیرمعمولی از فرسایش را به نمایش بگذارند.

#### ۶-۸- روش‌های مختلف ساماندهی

روش‌های مختلفی برای بهسازی کanal به منظور افزایش ظرفیت کanal و کنترل سیلاب وجود دارد. بی‌شک شرایط محیطی و درجه اهمیت پژوهه روی انتخاب روش اثر می‌گذارد. به طور کلی نواحی شهری به واسطه توسعه چشمگیرتر، در مقایسه با مناطق روستایی نیاز به تحقیقات و بررسی‌های بیشتری دارند. از این رو به هنگام ارزیابی گزینه‌های طراحی، پایداری و حساسیت محیطی باید مورد توجه قرار گیرد.

بدیهی است مشکلات پایداری کanal به واسطه بهسازی کanal با اهداف ساماندهی و کنترل سیلاب افزایش می‌یابد. قبل از بهسازی کanal اصلی باید به مزایای بالقوه متابع غیرفعال برای کاهش مشکلات پایداری و اکولوژیکی توجه کافی شود. در بسیاری حوضه‌ها، مخازن طبیعی سیلابدشت به واسطه کشاورزی یا توسعه شهری و یا پژوهه‌های کنترل سیلاب کاهش یافته و این سبب افزایش اوج سیلاب و شدت سیل خواهد شد، و این در حالی است که خود سیلابدشت کanal ظرفیت عبور سیل را داشته است، شاید یکی از مهم‌ترین وجوه اهمیت حفظ حریم و بستر رودخانه‌ها در اینجا شاخص شود.

به طور کلی روش‌های بهسازی و ساماندهی کanal رودخانه را می‌توان به صورت زیر طبقه‌بندی نمود:

- 1- Hagerty
- 2- Thorne and Osman
- 3- Gatto



## ۶-۸-۱- پاکسازی و رفع موانع

بیشتر رودخانه‌ها در پایین دست سدهای مخزنی به دلیل کاهش بددهای دوساله، پس از چند سال دچار رسوب‌گذاری می‌شوند و تشکیل جزایر و رشد بوته‌های گیاهی (نظیر گز) باعث کاهش ظرفیت عبور سیلاپ می‌شود. توصیه می‌شود که هر چند سال یکبار نسبت به حذف این درختان و لایروبی بهخصوص در محدوده‌های شهری اقدام شود.

در مواقعي که مقدار افزایش ظرفیت هیدرولیکی مورد نیاز برای عبور سیلاپ کوچک می‌باشد، با کاهش زبری کanal می‌توان به این هدف دست یافت و زمانی که کanal به واسطه رشد پوشش گیاهی وسیع، تجمع یخرفت یا واریزه‌ها یا موانعی نظیر درختان ریشه کن شده یا کج شده محدود شده باشد، این روش شامل پاکسازی پوشش گیاهی متراکم، درختان بزرگ در دهانه رودخانه، توده‌های رسوبات، بوته‌ها و واریزه‌های گوناگون می‌شود (شکل ۶-۲). عموماً پیشنهاد می‌شود که از تخریب درختان پایدار بزرگ (با بیش از ۱۲ اینچ قطر) در کناره‌ها و همچنین همه گونه‌های دارای ارزش زیست محیطی ویژه پرهیز شود. هرس و پاکسازی مقطع سبب کاهش زبری هیدرولیکی و در بعضی نمونه‌ها افزایش سطح مقطع می‌شود. بدیهی است به منظور اطمینان از عملکرد رضایت‌بخش مداوم لازم است نگهداری منظم صورت گیرد. [۷۲].



شکل ۶-۲- نمایی از تنگ شدگی مقطع جریان توسط سنگ بزرگی در پایین دست تقاطع رودخانه علی زان به رودخانه طالقان

مشکلات ناپایداری و واکنش‌های رسوبی در مقابل پاکسازی و رفع موانع، اساساً به سرعت‌های افزایش یافته مربوط می‌شود. بدیهی است پوشش گیاهی که با این روش از بین می‌رود، ممکن است به طور موضعی کناره را در مقابل فرسایش محافظت می‌کرده است. اثر این روش روی پایداری در بعضی مواقع مضر و در بعضی مناطق سودمند می‌باشد، به طور کلی تجربیات محلی بهترین راهنمای این زمینه محسوب می‌شوند. [۷۲].

حفظ شاخ و برگ و تاج درختان معمولاً برای ماهیان و حیات وحش مفید می‌باشد. افزایش نور به واسطه هرس درختان سبب رشد چشمگیر نی‌های حاصل در لای و لجن شده و به سرعت مزایای هیدرولیکی پاکسازی و رفع موائع را از بین می‌برد. برای آگاهی از جزئیات بیشتر این روش می‌توان به نونانی و شیلدز<sup>(۱۹۸۵)</sup> و EM 1110-2-1205 مراجعه نمود.

### ۶-۸-۲- لایروبی

این روش شامل از بین بردن ضخامت مشخصی از مواد (معمولًا بین ۳۰ تا ۹۰ سانتی‌متر) از اطراف محیط خیس کanal می‌باشد. این روش زمانی استفاده می‌شود که افزایش کمی در ظرفیت هیدرولیکی کanal مورد نیاز است و این مقدار افزایش با پاکسازی و رفع موائع قابل حصول نمی‌باشد. مشکلات ناپایداری و واکنش‌های رسوبی به لایروبی مشابه اثر توسعه کanal می‌باشد، که در بخش بعدی به آن پرداخته خواهد شد.

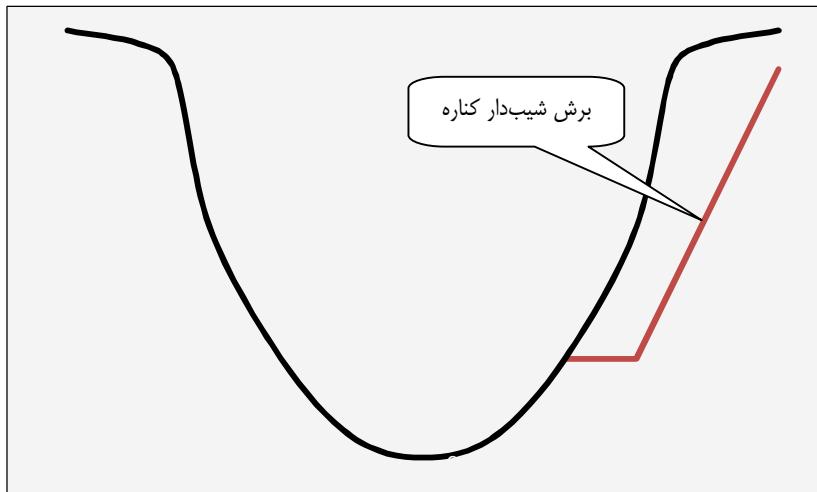
### ۶-۸-۳- بهسازی مقطع

این روش زمانی استفاده می‌شود که ظرفیت هیدرولیکی کanal باید به طور قابل ملاحظه‌ای افزایش یابد. به عنوان مثال می‌توان به کanalی اشاره کرد که پیش‌تر در ناحیه روستایی بوده است ولی آن ناحیه دستخوش توسعه شهری یا بروز شهری شده است و یا قرار بر کاهش اثرهای مخرب سیل بر روی محصولات و سکونتگاه‌های روستایی باشد و ظرفیت حمل کanal تا مثلاً عبور سیلاب ۱۰۰ ساله باید افزایش یابد. روش‌های توسعه کanal شامل افزایش عرض کف، کم کردن شیب کناره به واسطه حفاری، تعمیق کanal و یا ترکیب این روش‌ها می‌باشد.

میزان توسعه به وسیله در نظرگیری میزان کاهش دلخواه تراز سیلابی سازگار با میزان تخریب مجاز و نیز با در نظرگیری محیط زیست و نیازهای نگهداری محسبه می‌شود.

توسعه کanal، دو مشکل بالقوه عمدۀ در رابطه با پایداری و رسوب‌گذاری به جا می‌گذارد. اول این‌که اگر عمق مقطع افزایش یابد ولی شیب ثابت بماند، کناره‌ها و کف کanal ممکن است دچار فرسایش شوند، به خصوص اگر پایداری کناره سابقاً به نهشته‌های رسوبی چسبنده و پوشش گیاهی که در جریان توسعه مقطع از بین رفته‌اند، بستگی داشته است و لذا ممکن است ایجاد سازه‌های شیب شکن مصنوعی به منظور کنترل سرعت ضروری باشد. دوم این‌که در صورتی که کanal، حامل بار رسوبی قابل توجهی باشد و برای کنترل سیلاب نیاز به افزایش مقطع تا حد زیادی باشد، ممکن است بخشی از مقطع به واسطه رسوب‌گذاری نهشته‌های رسوبی پر شود و در این صورت ظرفیت سیلاب محاسباتی بدون نگهداری مقطع قابل حصول نخواهد بود.

یک روش توسعه که می‌تواند مشکلات ناپایداری را کاهش دهد، استفاده از برش شیب‌دار کناره‌ها و تشکیل یک مقطع مرکب می‌باشد. (شکل ۶-۳) این روش توسعه در عین سادگی برای حمل رسوبات بسیار سودمند می‌باشد زیرا به دلیل دو ترازی بودن مقطع سرعت‌های بالا در بدنهای پایین حفظ می‌شوند. در رودخانه‌های کف سنگی بهتر است در صورت امکان لبه سکوی شیب‌دار با بدنه شکل دهنده کanal در شرایط اصلاح شده منطبق باشد.

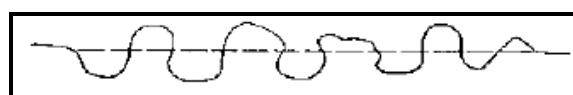


شکل ۶-۳- نمایی از توسعه کanal با برش شیب دار کناره

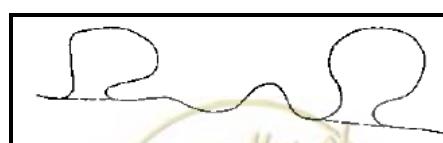
#### ۶-۸-۴- تغییر مسیر

تغییر راستای رودخانه‌های پیچانرودی روشی است که در گذشته به طور وسیعی برای اقدامات کنترل سیل به منظور افزایش ظرفیت هیدرولیکی و کاهش زمین اشغال شده به واسطه مهاجرت پیچانرود استفاده می‌شد. تغییر راستا گاهی به وسیله جایگزینی کامل طول پیچانرودی با کanal مستقیم و گاهی با حذف متناوب کمربندهای پیچانرودی و جایگزینی آن با کanal میانبر صورت می‌گرفت. (شکل ۶-۴) در این روش بخشی از افزایش ظرفیت کanal به واسطه افزایش شیب و بخشی از آن به واسطه کاهش افت جریان و زبری حاصل می‌شود.

واکنش یک کanal به تغییر راستا بسته به مشخصات کanal و محیط زیست آن می‌تواند تغییرات وسیعی داشته باشد. در بعضی مناطق، رودخانه‌های با پیچانرودهای کنترل شده پایدار، شیب‌های مسطح و مرزهای مقاوم در مقابل فرسایش به خصوص در صورت وجود مخازن تنظیمی سیلاپ می‌توانند به طرز قابل توجهی بدون پیامدهای جدی تغییر راستا دهنند. در حالی که در مناطق دیگر مستقیم‌سازی رودخانه‌های پیچانرودی به منظور بالا بردن ظرفیت سیلاپی مشکلات جدی از قبیل تراز کاهی کanal، فرسایش کناره و کف کنی شاخه‌های فرعی را به دنبال داشته است. در چنین نمونه‌هایی تغییر راستا تنها در صورت استفاده به همراه سازه‌های کنترل شیب به منظور کنترل سرعت و محافظت کناره‌ها برای توسعه پیچانرودهای جدید، ماندنی و پایدار می‌شود.



مستقیم سازی کanal به طور کامل (به ندرت پیشنهاد می‌شود)



حذف متناوب کمربندهای پیچانرودی

شکل ۶-۴- فرم‌های تغییر مسیر در رودخانه‌های پیچانرودی

## ۶-۸-۵- خاکریزها

خاکریزها یا دیوارهای خاکی اغلب به منظور حفظ ویژگی دشت سیلابی، بدون بهسازی مقطع کanal استفاده می‌شوند. یک مورد کاربرد برای خاکریزها به جای روش‌های دیگر توسط ایکرز (۱۹۷۲) به صورت زیر بیان شده است: «عرض و شیب فعلی رودخانه در صورت پایدار بودن آن دارای مقادیر رژیم می‌باشند. در نتیجه هر اقدامی که سبب تغییر عمدۀ در مقطع عرضی شود، ممکن است به واسطه توزیع دانه‌بندی مجدد رسوبات خنثی شود. بنابراین ترجیح داده می‌شود که عرض و شیب کanal در حالت رژیم باقی بماند، لذا در صورتی که نیاز به افزایش ظرفیت کanal باشد بهتر است بعد از تراز بدۀ غالب تدبیری اندیشیده شود، که در این صورت خاکریزها و سکوهای شیب‌دار کناره گزینه‌های مناسبی به شمار می‌روند.»

به هر حال خاکریزها نیز از اثرهای بالقوه ناپایداری جدا نمی‌باشند مگر این که در فاصله‌های نسبتاً دور از کناره‌ها قرار گیرند. این روش سبب تمرکز بخش بزرگی از جریان سیلابی در کanal شده و به مرور سبب تحریض کanal و افزایش طول کمرنند پیچانرود می‌شود. اثر افزایش بدۀ در نواحی مسطح و دلتایی چشمگیرتر می‌باشد، زیرا در این نواحی در شرایط طبیعی سیلاب کاملاً پخش شده و به واسطه شاخه‌های موازی و مسیرهای دیگر عبور داده می‌شود. در چنین نمونه‌هایی خاکریزها نه تنها ظرفیت حمل سیلاب را افزایش می‌دهند، بلکه از پخش جریان نیز جلوگیری می‌کنند. پروژه‌های اجرای خاکریزهای بلند در چنین شرایطی سبب تغییر کامل الگوی پیچانرودی و تسطیح شیب به واسطه رسوب‌گذاری در بالادست و فرسایش در پایین‌دست می‌شود.

در جریان‌هایی که دارای بار رسوبی بالا می‌باشند، خاکریزها به واسطه محدود کردن رسوب‌گذاری ماسه در نواحی سرریز جریان، سبب رسوب‌گذاری رسوبات می‌شوند. و ماسه اضافی باقی‌مانده در کanal قدری جلوتر در پایین‌دست در بازه‌هایی با شیب کمتر تنه‌نشین می‌شود. همچنین رسوب‌گذاری مواد معلق ریزدانه در کرانه‌های شیب‌دار بین کناره رودخانه و خاکریز (که اغلب به هنگام فروکش سیلاب اتفاق می‌افتد) سبب افزایش بار کناره و وقوع گسیختگی‌های توده‌ای می‌شود.

در رودخانه‌های پیچانرودی فعال، خطری که وجود دارد آن است که مهاجرت پیچانرود ادامه داشته باشد که این مساله به واسطه افزایش بدۀ‌های درون کanal تشديد می‌شود و سبب تجاوز جریان به فواصل عقب نشينی خاکریز نسبت به کanal اصلی شده و خاکریز را در نقاط مختلف مورد تعدی قرار می‌دهد. در صورتی که نقش خاکریز به خصوص در محدوده‌های شهری حفظ امنیت باشد، در سیلاب‌های بزرگ ممکن است وضعیتی بحرانی به دنبال داشته باشد. لذا با گذشت زمان اجرای پروژه‌های خاکریز در موارد یاد شده نیازمند توجه و مراقبت همیشگی می‌باشد. در نهایت برای عبور سیلاب‌های بزرگ ممکن است نیاز به کانالیزاسیون و حفاظت یک یا هر دو کناره باشد.

## ۶-۸-۶- کanal‌های فرعی سیلاب

یک کanal فرعی سیلاب کاملاً مجزا از کanal اصلی در نظر گرفته می‌شود و حامل ظرفیت مکمل مورد نیاز برای عبور سیلاب می‌باشد. در بعضی موارد وضعیت دو کanal به صورتی است که کanal فرعی در تراز بالاتر کمرنند پیچانرودی و در جایگاه کanal میانبر قرار می‌گیرد.

این کanal‌ها در مناطق توسعه‌یافته‌ای که افزایش ابعاد رودخانه ممکن نیست، کاربرد دارد. بیشترین کاربرد مناسب کanal‌های فرعی برای رودخانه‌های با بار رسوبی نسبتاً پایین می‌باشد. در موارد دیگر ممکن است مشکلات رسوبی ایجاد شود زیرا ممکن است



تقسیم بار رسویی بین کanal اصلی و فرعی با تقسیم جریان منطبق نباشد. عموماً کanal های فرعی باید با سازه های کنترلی (مقسوم) در ورودی و خروجی همراه شوند.

در موقع عادی که رودخانه جریان معمولی خود را دارد، آبی از مجرای فرعی نمی گذرد و در نتیجه، امکان رشد علف های هرز در آن وجود دارد. به طور کلی کanal فرعی در کنار رودخانه به خصوص از جهت هزینه های نگهداری، سازه های پر هزینه های است و جز در موارد خاص پیشنهاد نمی شود.

## ۶-۸-۶- انحراف جریان

در واقع انحراف جریان به معنی انحراف آب اضافی ناشی از سیالاب رودخانه می باشد. به عنوان مثال بابلیان برای محافظت از شهر قدیمی بابل، آب ناشی از سیالاب فرات را به فرورفتگی های طبیعی زمین در هایانیا و ابو دیس منحرف کردند.

زمانی که جریان منحرف شده در فاصله ای از محل انحراف وارد مجرای اصلی می شود، اثر انحراف جریان به فاصله بین نقطه انحراف و نقطه برگشت آن بستگی دارد. اگر این فاصله کم باشد، برگشت آب، اثر انحراف جریان را خنثی می کند و چنانچه این فاصله زیاد باشد، انحراف جریان، باعث کاهش ارتفاع سیل در محل انحراف خواهد شد.

مساله دیگری که باید در انحراف جریان در نظر گرفت، داشتن ارتفاع کافی آب در مجرای منحرف کننده جریان (کanal انحراف) به منظور ایجاد سرعت لازم در آن است. با توجه به شرایط محلی، برای افزایش تراز آب تا سطح معین می توان بند انحرافی برای انحراف جریان احداث کرد.

## ۶-۹- رتبه بندی روش های مختلف ساماندهی و کنترل سیالاب

به طور کلی روش های مختلف ساماندهی و به تعبیری روش های کاهش مشکلات پایداری کanal رودخانه را می توان به صورت زیر طبقه بندی نمود:

- روش های غیر سازه ای از قبیل سامانه های هشدار سیل

- روش های سازه ای از قبیل:

- احداث خاکریز یا دیواره ای سیل گیر در حاشیه رودخانه

- دیوارها یا خاکریزهایی که خارج از کمربند پیچانروندی قرار گرفته اند

- خاکریزهای قرار گرفته در محدوده کمربند پیچانروندی

- پخش سیالاب در منطقه (به منظور تعذیه مصنوعی و مهار سیالاب)

- سدهای ذخیره ای یا تاخیری

- اصلاح مسیر رودخانه از طریق احداث مجراهای فرعی برای منحرف کردن بخشی از جریان

- پاکسازی و رفع موائع (کاهش زبری)

- افزایش ظرفیت آبگذاری کanal

- لایروبی کanal



- پهن کردن کanal با يا بدون خاکریزها
- عمیق کردن کanal با يا بدون خاکریز

از نقطه نظر اینمی، اقدامات غیرسازهای در مقایسه با اقدامات سازهای ارجح می‌باشند. در واقع تضاد بین پایداری و نیازهای اینمی باید با توجه به معیارهای محلی مثل معیارهای اقتصادی، اجتماعی و فاکتورهای زیست محیطی مورد بحث قرار بگیرد. جدول زیر نشان می‌دهد که اقدامات مختلف طرح‌های کنترل سیلاب و ساماندهی تا چه حد در ناپایداری انواع رودخانه‌ها نقش دارند. اعداد صفر تا ده میزان تأثیر روش مربوط را در ناپایداری رودخانه مورد نظر نشان می‌دهند. [۷۲]



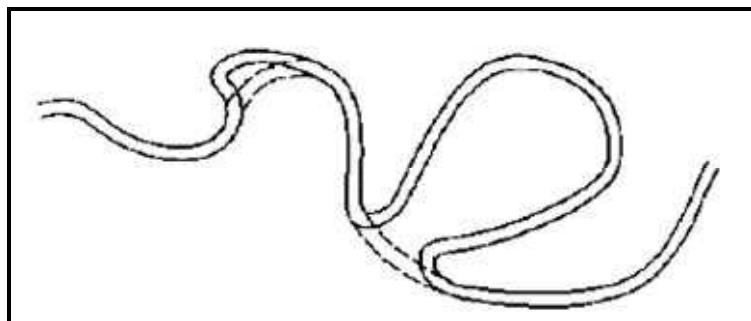
جدول ۴-۴ - طبقه‌بندی روش‌های مختلف ساماندهی از نظر میزان تاثیر در ناپایداری رودخانه [۲۷]

ردیف	نوع رودخانه	روش ساماندهی و کنترل سیل					
		چسبنده	دلتا	تنظیمی	اصلاح شده	بده و اسطه سدهای ذخیره‌ای	بده و اسطه پروردهای مهندسی
۱	کنترل	۰	۰	۰	۰	۰	روش‌های غیرسازه‌ای: پیش‌بینی سیل، تنظیم سیلاب و سامانه‌های هشدار سیل، دورها یا خاکریزهای واقع در خارج از دهانه پیچانزودی
۲	کنترل	۱	۱	۱	۱	۱	کمربند
۳	کنترل	۲	۲	۳	۳	۴	خاکریزهای قرار گرفته در محدوده کمربند پیچانزودی
۴	کنترل	۲	۲	۲	۲	۳	بنخش و نگهدارش سیلاب در خارج محدوده کانال
۵	کنترل	۲	۲	۲	۲	۴	بنخش و نگهدارش سیلاب در محدوده کانال
۶	کنترل	۲	۲	۲	۲	۴	سد های ذخیره‌ای یا تاخیری
۷	کنترل	۲	۲	۴	۴	۴	اصلاح مسیر و انحراف جریان
۸	کنترل	۲	۲	۶	۷	۸	البروزی
۹	تعریض	۷	۷	۷	۷	۸	تعریض کانال
۱۰	تعریض	۸	۸	۸	۹	۹	تعریض و تعمیق کانال
۱۱	تعریض، تعمیق و اصلاح مسیر	۹	۹	۸	۱۰	۱۰	۸

اعداد صفر تا ده میزان تاثیر روش مربوط را در ناپایداری رودخانه مورد نظر نشان می‌دهند.

## ۶-۱۰- راستا و شکل پلان

اغلب پروژه‌های ساماندهی و کنترل سیالاب در طول زمان سبب تغییر راستای جریان در پلان می‌شوند. به عنوان مثال در بعضی پروژه‌ها با هدف افزایش ظرفیت هیدرولیکی و حذف کمرندهای فرسایش‌پذیر کanal را در یک بازه پیچانزودی به صورت کanal مستقیم ساماندهی نموده‌اند، غافل از آن که این اثر تحمیلی سبب بروز مشکلات ناپایداری در طول بازه طراحی یا خارج آن خواهد شد و سرانجام کanal به حالت سینوسی و پیچانزودی خود بازخواهد گشت مگر آن که تمهیدات سازه‌ای وسیع و پرهزینه‌ای لحاظ نموده باشند. نمونه‌ای از این اصلاحات در شکل زیر نشان داده شده است.



شکل ۶-۵- اصلاح و ساماندهی کanal در طول مسیر (۱۷۲)

## ۶-۱۱- جریان‌های تک شاخه

بیشتر کanal‌های تک شاخه حالت پیچانزودی دارند، مبنای اصلی در طراحی و اصلاح مسیر چنین رودخانه‌هایی آن است که تا جایی که مقدور است شکل رودخانه در پلان حفظ شود. حتی پیشنهاد می‌شود، جایی که قرار است کanalی برای بار اول شکل داده شود، در پلان به جای الگوی مستقیم، یک الگوی پیچانزودی داشته باشد.

کلر و بروکس (۱۹۸۴) در مطالعات خود بیان نموده‌اند که توجه به الگوی پیچانزودی در پروژه‌های ساماندهی و بهسازی کanal باید تا جایی که مقدور است مورد تشویق و توجه قرار بگیرد زیرا کanal‌های پیچانزودی، الگوی سازگارتر و پایدارتری از انتقال رسوب از خود نشان می‌دهند و در اصطلاح ریخت‌شناسی پایدارترند و تنوع بیولوژیکی وسیع‌تری را نیز پوشش می‌دهند و حتی از دید زیباشناختی نیز مطلوب‌ترند. مشابه این تحلیل توسط نونالی و شیلدز<sup>۱</sup> (۱۹۸۵) نیز ارائه شده است. به عنوان مثال مطابق شکل (۶-۶) در پروژه طراحی شکل پیچانزودی کanal با احداث گورهای طرفین حفظ شده است.



شکل ۶-۶- احداث گوره در طرفین کanal رودخانه با حفظ شکل پیچانرودی آن [۷۲]

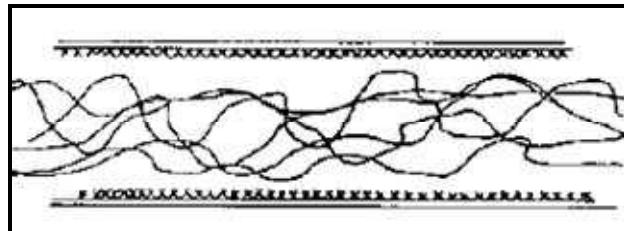
به طور کلی برخی از نقاط قوت حفظ راستای پیچانرودی کanal را می‌توان به صورت زیر طبقه‌بندی نمود.

- حفظ راستای سینوسی کanal از تغییر بیش از اندازه شیب طولی کanal ناشی از مستقیم‌سازی جلوگیری می‌کند.
  - رودخانه‌های مستقیم آبرفتی بار بستر خود را به نحوی منتقل می‌کنند که با تشکیل نهشته‌های رسوبی در کناره‌های کanal شکل پیچانرودی قبلی خود را تجدید نمایند.
  - کanal‌های پیچانرودی دارای تنوع بالاتری در عمق، سرعت و شکل مقطع عرضی می‌باشند که از نظر بیولوژیکی از حیث درجه مطلوبیت زیستگاه‌های ماهیان حایز اهمیت است.
- البته گاهی ضمن حفظ شکل پیچانرودی کanal ناگزیر از حذف یا اصلاح برخی از کمربندهای پیچانرودی که به خصوص در معرض فرسایش شدید کناره هستند می‌باشیم، به عنوان مثال ناچاریم درجه پیچانرودی کanal را تخفیف دهیم.
- به طور کلی هنوز استاندارد خاصی برای طراحی شکل پلان رودخانه‌های پیچانرودی ارائه نشده است. یک اصل کلی می‌تواند دنبال کردن شکل طبیعی پیچانرود که به واسطه بدشکل دهنده کanal حادث شده است، باشد. در این میان می‌توان از برخی روابط ارائه شده بین طول موج پیچانرود و عرض کanal و یا طول موج پیچانرود و بدشکل دهنده پر نیز بهره برد. در زمانی که هیچ دید و راهنمایی برای انتخاب شعاع انحصار وجود ندارد، پیشنهاد می‌شود که شعاع انحصار حداقل پنج برابر عرض کanal رودخانه باشد.

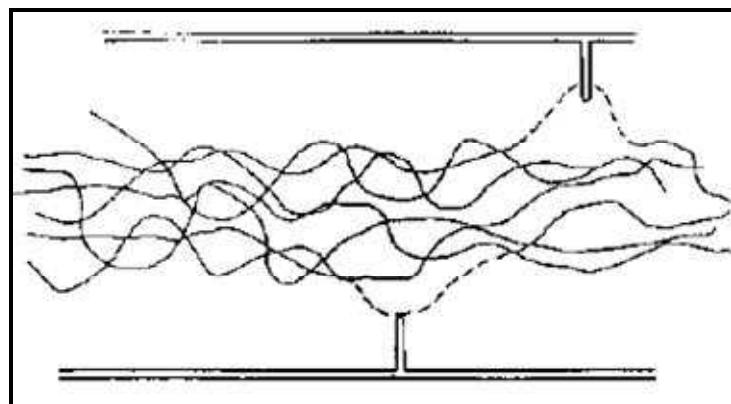
## ۶-۱۲- جریان‌های چند شاخه

این کanal‌ها که عموماً تحت عنوان رودخانه‌های شریانی شناخته شده‌اند در قسمت قابل توجهی از طول خود دو شاخه یا بیشتر می‌باشند. کلا برای ساماندهی رودخانه‌های شریانی با هدف افزایش ظرفیت آبگذری ممکن است روش‌های متنوعی وجود داشته باشد (شکل ۶-۷)، یک روش متداول احداث گوره‌هایی در طرفین کanal می‌باشد که ناحیه فعال کanal را محصور می‌کنند زیرا هم به لحاظ ساخت و هم به لحاظ مشکلات نگهداری دارای صرفه اقتصادی می‌باشد (حالت الف)، حالت ب به لحاظ خطر فرسایش و شرایط نگهداری هزینه بیشتری را طلب می‌کند و حالت ج، اگرچه به لحاظ آزاد کردن زمین‌های بیشتر در اطراف رودخانه مطلوب

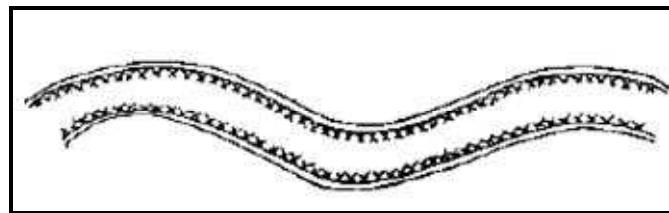
و مورد توجه است، مشمول افزایش تراز سیلابی و تحت تأثیر قرار دادن فاکتورهای زیست محیطی خواهد بود. به هر حال هریک از این موارد بسته به اهمیت پروژه و شرایط محلی به عنوان یک گزینه قابل طرح و بررسی خواهند بود. البته نقشه‌های با مقیاس زمانی مختلف و عکس‌های هوایی مرجع مناسبی جهت پیش‌بینی الگوی جابجایی کanal و تعریف الگوی طراحی جدید می‌باشند.



شکل ۶-۷-الف- در نظرگیری یک عرض وسیع و استفاده از آبشکن‌های عمودی در موضع مورد نیاز [۷۲]



شکل ۶-۷-ب- در نظرگیری یک عرض متوسط و محافظت پیوسته دیوارهای احاطی [۷۲]



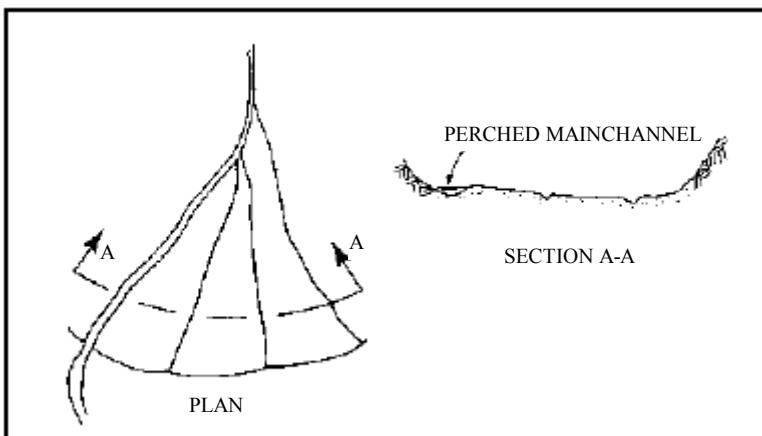
شکل ۶-۷-ج- طراحی شکل سینوسی و محدود [۷۲]

### ۶-۱۳- مخروطه افکنه‌ها

مخروطه افکنه‌ها به‌طور کلی در نواحی که جریان از یک دره پرشیب به یک زمین مسطح وارد می‌شود، تشکیل می‌شوند. در طراحی مکان و جهت کanal‌های کنترل سیلاب توجه به این نکته که مخروطه افکنه از نقطه نظر زمین ریخت‌شناسی از نظر رسوب‌گذاری فعال می‌باشد و یا به یک حالت پایدار رسیده و یا حتی فرسایش‌پذیر می‌باشد، حائز اهمیت است.

اگر سطح مخروطه افکنه فاقد پوشش گیاهی باشد و کanal اصلی در قسمت میانی مخروطه افکنه قرار گرفته باشد (شکل ۸-۶)، به نظر می‌رسد چنین مخروطه افکنه‌ای از نظر رسوب‌گذاری فعال باشد و اگر سطح مخروطه افکنه دارای پوشش گیاهی مناسبی باشد، احتمال پایداری و حتی فرسایش‌پذیر بودن مخروطه افکنه وجود دارد. در مخروطه افکنه‌های رسوب‌گذار، اجرای روش‌های کنترل

سیلاب سازه‌های گران و نگهداری سازه‌های بسیار گران‌تر و بعضاً غیرممکن می‌باشد. به خصوص آن‌که در چنین کanal‌های غالباً سیلاب‌ها به صورت واریزه‌ای و بسیار سهمگین می‌باشند و عموماً منبع تولید واریزه در راس مخروطه‌افکنه واقع شده است. در مخروطه‌افکنه‌های پایدار و فرسایش‌پذیر، خصوصیات مربوط به راستا و شکل پلان مشابه کanal‌های شریانی می‌باشد و در بعضی نمونه‌ها احداث خاکریز در طرفین کanal اصلی به عنوان یک گزینه مناسب ساماندهی پیشنهاد می‌شود.



شکل ۶-۸- سطح مخروطه‌افکنه فاقد پوشش گیاهی و رسوب‌گذار [۷۲]

#### ۶-۱۴- نیمrix طولی و کنترل شیب [۷۲]

- مشکل تراز کاهی نیمrix طولی می‌تواند از طریق سازه‌های کنترل شیب در فواصلی در طول کanal کنترل شود. در واقع سازه‌های کنترل کننده شیب مانند شیب شکن‌های کنترل شده یک شیب پایدار را در کanal توسعه می‌دهند. فاصله بین سازه‌ها قابل محاسبه بوده و عوامل اقتصادی و زیست محیطی در انتخاب آن موثر می‌باشد.
- روش ارزیابی پهنه‌ای حوضه می‌تواند برای ارزیابی نیاز به کنترل شیب طراحی مناسب برای رسیدن به شیب پایدار مورد استفاده قرار بگیرد.

روش ارزیابی پهنه‌ای حوضه<sup>۱</sup> اولین بار به وسیله مهندسین ارتش آمریکا برای بهبود و ساماندهی جریان‌های کف کنده حوضه کوهستانی می‌سی سی پی توسعه داده شد. که شامل کل حوضه برای مشخص کردن مشکلات ناپایداری موضعی و کلی و ارتباط آن‌ها با یکدیگر می‌شود و می‌توان آن را در گام‌های زیر خلاصه نمود.

- کل حوضه به لحاظ مشخص کردن فرآیندها و عوارض زمین ریخت‌شناسی غالب مورد بررسی و پیمایش قرار گرفت.
- با استفاده از اطلاعات جمع‌آوری شده یک ارزیابی از پویایی سامانه‌ی به عمل آمد. به طوری که کanal رودخانه در یک کلاس فرسایش‌پذیر، رسوب‌گذار و یا پایدار قرار می‌گیرد و کناره‌ها در یک گروه پایدار یا ناپایدار قرار می‌گیرند.
- پارامترهای پایداری هیدرولیکی و ژئوتکنیکی برای بازه‌های ارزیابی شده به نحوی تعریف می‌شوند که پایدار باشند. به طور کلی پارامترهای هیدرولیکی بیشتر به بستر کanal اشاره دارند مثل شیب پایدار، تنش برشی مرزی پارامترهای انتقال

رسوب به دست آمده از مدل سازی. پارامترهای ژئوتکنیکی به کناره‌ها اشاره دارند مثل ارتفاع و زاویه پایدار کناره و پارامترهای پیچیده‌تر که از تحلیل‌های ژئوتکنیکی جزیی تر به دست می‌آیند. برای کلیت بخشیدن و به دست آوردن مقادیر پارامترها برای سایر بازه‌ها می‌توان از همبستگی پارامترها با مساحت یا بدء حوضه استفاده نمود. در صورتی که حوضه اصلی شامل زیر حوضه‌هایی با پوشش گیاهی و شرایط زمین‌شناسی متفاوت باشد لازم است که تنظیمات فوق را برای هر زیر حوضه اعمال نماییم.

- هر بازه همگن از حوضه مورد مطالعه با پارامترهای پایداری توسعه داده شده مقایسه می‌شود و در مورد پایداری، رسوب‌گذاری و یا فرسایش‌پذیری آن نظر داده می‌شود. پارهای از ملاحظات از قبیل اثر بلند مدت سازه‌های پایدارسازی موجود و یا تغییرات قابل پیش‌بینی کاربری اراضی نیز ممکن است بخشی از ارزیابی را تشکیل دهند. نابهنجاری‌های هر بازه مشخص نیز ممکن است نیاز به بررسی‌های بیشتر داشته باشد.

- برای بخش‌های ناپایدار طراحی مقتضی صورت می‌گیرد.

- منحنی سنجه‌سازه کنترل شیب باید با دقت لازم تهیه شود به طوری که همه رنج‌های بدء در حوضه بالا دست آن را پوشش دهد. در بعضی نمونه‌ها حد تاج سازه برای به دست آوردن رابطه استفاده می‌شود که به خصوص برای جریان کف کنده مطلوب می‌باشد چراکه سازه به عنوان یک سرریز عمل می‌کند. چنین سازه‌ای با تله اندازی رسوبات شیب کanal را کاهش داده و ارتفاع کناره‌ها را نیز کاهش می‌دهد و پایداری کلی سامانه کanal را بهبود می‌بخشد.

- تصمیم‌گیری در مورد این که سازه‌های کنترل شیب باید به عنوان بخشی از پروژه طراحی در نظر گرفته شوند یا باید طراحی و اجرای آن‌ها بسته به پارهای از ملاحظات اقتصادی و سیاسی و یا دقت مورد نیاز برای تامین شیب پایدار نیمی‌رخ به تعویق اندخت از اهمیت قابل توجهی برخوردار است. که در این میان تجارت قبلي بسیار سودمند می‌باشد. به هر حال کل سامانه کanal شامل شاخه اصلی و سرشاخه‌ها باید بررسی شود، به عنوان مثال سازه‌های کنترل شیب شاخه اصلی وقتی نتیجه بخش خواهد بود که سازه‌های شاخه‌ای فرعی کامل شده باشند و نتیجه آن در سامانه حوضه اعمال شده باشد.

- سازه‌های کنترل شیب به طور کلی به دو دسته تثبیت کننده‌ها و سازه‌های شیب‌شکن تقسیم می‌شوند. تفاوت بین این دو نوع واضح نیست و روش طراحی آن‌ها در راهنمایی مختلف ارائه شده است.

براساس روبلز<sup>(۱)</sup> (۱۹۸۳) تثبیت کننده‌ها برآمدگی‌های سنگی و یا بتنی هستند که در عرض کanal یک نقطه کنترل مصنوعی ایجاد می‌کنند. و به سه دسته تقسیم می‌شوند: سرریزها، شوتها و فلومها تقسیم می‌شوند و ممکن است از مواد متنوع ساخته شوند. سازه‌های شیب شکن به طور کلی دارای حوضچه آرامش و یا حوضچه غوطه‌وری به منظور استهلاک انرژی می‌باشند و به عنوان اقدامی مفید در مواردی که تراز کاهی شدیدی اتفاق افتاده است و یا در مواردی که در پروژه‌ها نیاز به کاهش شیب قابل توجه می‌باشد مورد استفاده قرار می‌گیرند. که البته استفاده از تثبیت کننده‌ها با فواصل نسبتاً نزدیک‌تر و یا سازه‌های شیب شکن با فواصل بزرگ‌تر می‌تواند بخشی از آنالیز اقتصادی را پوشش دهد.

- در مواردی که شیب‌های موجود در مرز تجاوز از حالت پایدار قرار دارند می‌توان برای حصول پایداری طولی از افزایش زبری کanal استفاده کرد به عنوان مثال تخته سنگ‌های پراکنده در موقعیت‌های پایدار و مناسب قرار داد. چنین راه حلی اغلب با نیازها و تمایلات شیلاتی هم‌سو می‌باشد بدین لحاظ که نواحی دارای آب راکد و جریان غیر آشفته ایجاد می‌کند.

#### ۶-۱-۴- کنترل رسوب ورودی

- گاهی اوقات در پروژه‌های کنترل سیالاب به منظور کاهش نیاز به لایروبی‌های آینده و نیز حفظ ظرفیت کنترل سیالاب نیاز به کنترل رسوب ورودی می‌باشد. رودخانه‌های شکل گرفته در مخروطه‌افکنه فرسایش‌پذیر مثالی از این نوع کanal‌ها می‌باشند. افزایش رسوب ورودی را می‌توان از طریق تراز کاهی مورد نیاز کanal بالادست از طریق سازه‌های کنترل شیب کنترل نمود. به هر حال جهت کنترل رسوب ورودی راه حل‌های دیگر نیز مثل حوضچه‌های رسوب‌گیر می‌تواند مطلوب باشد. که البته حوضچه‌های رسوب‌گیر معمولاً در ابتدای مخروطه‌افکنه‌ها مورد استفاده قرار می‌گیرند.

- در حوضه یازو<sup>۱</sup> در رودخانه می‌سی‌سی پی ترکیب سازه‌های کنترل شیب، حوضچه‌های رسوب‌گیر مصنوعی و نواحی تله انداز طبیعی رسوبات به عنوان یک کنترل موثر روی نیاز پیش‌بینی شده استفاده شده است.

- یک روش دیگر برای کنترل رسوب ورودی در حوضه‌های کوچک استفاده از ساختار لوله‌ای پله‌ای در محل شاخه‌های فرعی کوچک می‌باشد. این سازه‌ها حجم‌های کوچکی از جریان رو نگه می‌دارند و اجازه می‌دهند که رسوبات درشت‌دانه‌تر در نواحی از قبل تعیین شده تهنشین شوند.

- در مواقعي که ظرفیت هیدرولیکی مقطع کanal به علت رسوب‌گذاری کاهش یافته است، لزوماً روش‌های لایروبی و یا استفاده از حوضچه‌های رسوب‌گیر، روش‌های موثری نیستند. در این موضع پیشنهاد می‌شود که در بازه موردنظر کanal به لحاظ جنس مصالح و نیز ویژگی‌های هندسی بهنحوی طراحی شود که به واسطه زیاد شدن سرعت جریان، بار رسوبی نیز عبور داده شود. به چنین کanal‌هایی در اصطلاح خود-تمیزگر می‌گویند. بی‌شک در صورت استفاده از این روش درنظرگیری شرایط پایین‌دست برای جلوگیری از مضاعف شدن مشکل رسوبی اولیه ضروری است [۷۲].

#### ۶-۱-۵- مقاطع عرضی و ظرفیت هیدرولیکی

انواع مقاطع عرضی و تبدیل‌های آن که در پروژه‌های ساماندهی و کنترل سیالاب به کار می‌روند، عبارتند از (شکل ۶-۶):

الف- کanal اصلی بدون تغییر همراه با خاکریزهای با فاصله زیاد در سیالابدشت

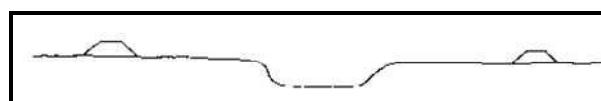
ب- کanal اصلی بدون تغییر همراه با خاکریزهای تزدیک به کناره‌های کanal در سیالابدشت

ج- تعریض کanal اصلی از یک یا دو طرف با در نظرگیری عمق حداکثر

د- تعمیق و تعریض کanal اصلی از یک طرف

ه- تعریض کanal اصلی و تعمیق غیر یکنواخت آن

و- بزرگ کردن مجرای اصلی کanal با حفظ شکل اولیه کanal اصلی  
 ز- احداث کanal‌های فرعی عبور سیلاب به صورت موازی با کanal اصلی  
 از نقطه نظر پایداری مورد الف بهترین گزینه قابل پیشنهاد است، البته بسته به شرایط و محدودیت‌ها، هر یک از این گزینه‌ها قابل پیشنهاد می‌باشد. در موقعی مشکل رسوب‌گذاری وجود ندارد مورد و گزینه قابل پیشنهادی است. به طور کلی کanal‌های تعریض یا تعمیق شده مستعد مشکلات فرسایش کناره، جابجایی کanal و کاهش شبیب می‌باشند.  
 روش‌های مختلفی برای محاسبه ظرفیت کanal و شرایط مقطع پر وجود دارند که بسته به نیازهای عمومی طراحی ممکن است مورد استفاده قرار بگیرند. در طراحی مقاطع ترکیبی همچون مورد ه، ارتفاع پشتیه براساس سیل تابستانی سالانه محاسبه می‌شود. مورد ز در موقعی استفاده می‌شود که کanal اصلی تنها جریان‌های فصول خشک (تابستان) را از خود عبور می‌دهد.  
 در نواحی با حساسیت بالای زیستمحیطی، تغییرات مقطع عرضی شامل پاره‌ای از ملاحظات به شرح زیر می‌باشد:  
 - یکی از مشکلات غالب که عموماً مهندسین رودخانه با آن روبرو می‌باشند، طراحی مهندسی در کanal‌هایی است که از نظر زیستمحیطی دارای حساسیت بالای می‌باشدند. در چنین کanal‌هایی به منظور افزایش ظرفیت آبگذری کanal، بهترین گزینه، پاکسازی کanal از مواد و گیاهان زاید می‌باشد. این روش از نظر زیستمحیطی در مقایسه با سایر روش‌های مجراسازی و افزایش ابعاد کanal دارای اثرهای مخرب به مرتبه کمتری می‌باشد.  
 - به طور کلی پاکسازی به کلیه فعالیت‌هایی اعم از برداشتن درختان تنومندی که در کanal اصلی رویده‌اند، تنه درختانی که به واسطه سیلاب مسیر کanal را مسدود کرداند و هر نوع ماده دیگری است که سبب کاهش ظرفیت هیدرولیکی مقطع می‌شود، اطلاق می‌شود. ظرفیت کanal با کاهش زبری و حذف موانع افزایش خواهد یافت. عموماً فعالیت‌های پاکسازی به کanal اصلی محدود می‌شود، ولی در پاره‌ای از موارد بسته به ضرورت در صورت تطابق با فاکتورهای زیستمحیطی، می‌توان آن را در بخش‌هایی از سیلابدشت نیز گسترش داد. در مواردی که پوشش گیاهی سیلابدشت و کanal اصلی دارای طیفی گستره‌های می‌باشد، می‌توان انواع پوشش گیاهی را لیست نموده و با درنظرگیری نتایج مطالعات زیستمحیطی دست به انتخاب زد و تنها حذف تعدادی از آن‌ها را پیشنهاد نمود.



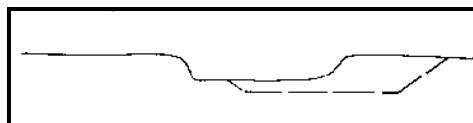
الف- احداث خاکریز با فاصله زیاد نسبت به کanal اصلی



ب- احداث خاکریز با فاصله کم نسبت به کanal اصلی



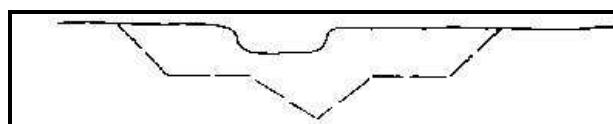
ج- تعریض



د- تعمیق و تعریض یک طرف



ه- تعمیق و تعریض غیریکنواخت



و- افزایش ابعاد کanal با حفظ شکل کanal اولیه



ز- احداث کanal فرعی به موازات کanal اصلی

شکل ۶-۹- انواع مختلف مقاطع عرضی اصلاح شده [۷۲]

## ۶-۱۶- کنترل پیچ و خم‌ها

توسعه و مهاجرت پیچانرودها یک مشکل مهم در جهت پیش‌بینی و توسعه شرایط پایدار می‌باشد. که در واقع نتیجه استمرار و تشدید شرایطی است که از قبل به رودخانه حاکم بوده است. ممکن است مثلاً مهاجرت مجاز پیچانرود تحت شرایط طبیعی در یک پروژه کنترل سیالاب یک عامل تهدید کننده خاکریزهای کنترل سیالاب محسوب شود. روند پیچانرودی شدن در چنین حالاتی تشدید و تسریع می‌گردد، زیرا با افزایش بدنه شکل دهنده کanal طول موج و دامنه پیچانرود و نرخ مهاجرت افزایش می‌یابد از طرفی تخریب پوشش طبیعی کناره‌ها و تغییر کاربری اراضی نیز یک عامل محرک محسوب می‌شود. به عنوان مثال پاکسازی و رفع موانع و توسعه کanal، اغلب مقاومت کناره در برابر فرسایش را کاهش داده و به پروسه پیچانرودی شدن شتاب می‌دهد. توسعه مجدد پیچانرودها در کanal‌هایی که راستای آن‌ها تحت عوامل خارجی تغییر داده شده، یک مشکل متداول می‌باشد. تعریض کanal سبب می‌شود که بدنه متناسب با کanal جدید کاهش یابد و یک سری پیچانرودهای کوچک در مسیر جریان تشکیل شود. که به تدریج با فرسایش کناره‌ها به پیچانرود کلی و کامل تبدیل می‌شود.

یک تناقض آشکار در مورد سمت و سوی پیچانرودی شدن وجود دارد. ممکن است این که سرعت‌ها و شیب‌های زیاد سبب جابجایی سریع‌تر پیچانرود می‌شوند منطقی به نظر بررسد. در حالی که جریان‌های با شیب‌های کم و سرعت‌های نسبتاً پایین اغلب پیچانرودهای خیلی فعالی دارند.

پوشش گیاهی کناره یک عامل موثر در مقابل جابجایی سریع پیچانروド محسوب می‌شود. از این رو پوشش گیاهی تحت هیچ شرایطی نباید تخریب شود، مگر این که هیچ چاره معقول دیگری وجود نداشته باشد. ولذا در پروژه‌هایی که نیاز به توسعه کanal موجود می‌باشد بهتر است حفاری به کناره‌های داخلی محدود شده و پوشش کناره‌های خارجی حفظ شود. گاهی اوقات نیز به منظور حفاظت کناره از روش‌های مصنوعی همچون آبشکن‌های متناوب و یا گایبیون بندی استفاده می‌شود.

## ۶-۱۷- محافظت کناره

محافظت کناره غالباً با هدف کنترل فرآیندهای پیچانرودی شدن، محافظت مواد کناره در موقعی که سرعت جریان و به دنبال آن تنش برشی بالا می‌باشد، فرسایش پنجه و گسیختگی طره‌ای و یا نشست کناره با توجه به فاکتورهای ژئوتکنیکی انجام می‌شود. به طور کلی محافظت کناره می‌تواند به صورت پیوسته باشد مانند روکش بتنی کناره و هم می‌تواند به صورت غیرپیوسته باشد نظیر احداث آبشکن با فواصل مشخص.

در مواردی که از یک پوشش سنگچین برای محافظت کناره استفاده می‌شود، فرسایش پنجه در کناره ممکن است سبب گسیختگی سنگچین شود.

در کanal‌های پیچانرودی غالباً تنها قوس خارجی مورد حفاظت قرار می‌گیرد و در این موقع باشد سازه یا راهکار محافظت کناره به حد کفايت در بالادست و پایین دست مكان موردنظر گسترده شود.

## ۶-۱۸- کنترل رسوب‌گذاری

یکی از دلایل اصلی کاهش ظرفیت آبگذری کanal، رسوب‌گذاری می‌باشد که غالباً به دلیل ناپایداری‌های طولی و یا پیامد افزایش ابعاد کanal بدون توجه به توانایی کanal برای انتقال رسوبات رخ می‌دهد. پروژه‌های انحراف سیلاپ، احداث کanal‌های فرعی با تراز بالاتر از تراز کanal اصلی و نیز مخازن ذخیره‌ای از مواردی هستند که ظرفیت انتقال رسوب کanal را کاهش می‌دهند و گاهی در پایین دست یک پروژه در حال احداث و یا یک فعالیت مهندسی رودخانه در حال انجام اتفاق می‌افتد و شاید به همین علت است که گفته می‌شود در هر نوع طراحی مهندسی رودخانه اثرهای طراحی به فواصل مکفی از بالادست و پایین دست باید منظور گردد. عموماً رسوب‌گذاری، ته‌نشینی مواد ماسه‌ای است که می‌توانند بخشی از بار بستر و یا معلق و یا هردو باشند. تغییرات مکان رسوب‌گذاری و طبیعت آن به واسطه انجام فعالیت‌های مهندسی در بالادست می‌تواند بر روی زیستگاه‌های ماهیان اثر مخربی داشته باشد.<sup>[۴۷]</sup>

روش‌های کنترل رسوب‌گذاری عبارتند از:

- طراحی صحیح کanal‌های فرعی کنترل سیلاپ با درنظرگیری انتقال مواد رسوبی
- طراحی حوضچه‌های رسوبگیر در پایانه پروژه‌ها و تخلیه آن‌ها از رسوبات به صورت منظم و دوره‌ای
- احداث سازه‌های نگهداشت رسوبات و کنترل شیب در محل ورود شاخه‌های فرعی
- کنترل بار رسوبی تحمیل شده ناشی از فعالیت‌های کشاورزی و یا تغییرات کاربری اراضی
- انجام مطالعات رسوب به صورت منظم و دوره‌ای و انجام لایروبی در نواحی مورد نیاز

- در موقعي که در کناره‌های کanal، خاکریز احداث می‌شود، معمولاً ناحیه‌ای از سیلابدشت که بین کanal اصلی و خاکریز واقع شده با پوشش گیاهی پوشانده می‌شود و سبب رسوب‌گذاری مواد ریزدانه معلق در این ناحیه خواهد شد، لذا ضروری است که از پوشش گیاهی فشرده این ناحیه جلوگیری شود.

- کنترل رسوب‌گذاری

## ۶-۱۹- کاربرد معادلات تجربی در طراحی ابعاد هندسی مقطع و راستای رودخانه

در طراحی‌ها ابتدا شبیب پایدار بازه بر اساس روابط تجربی ارائه شده در فصل سوم مانند رابطه (۳-۲-۲) محاسبه می‌شود و بعد از مقایسه با آن شبیب فعلی رودخانه، در صورت تشخیص ناپایداری بایستی ابعاد هندسه بهینه بهنحوی انتخاب شوند که بازه موردنظر به سمت پایداری هدایت شود. توجه به نکات ارائه شده در بخش ۶-۱۴ در این زمینه بسیار مفید خواهد بود. در گام بعد ابعاد بهینه با انتخاب بدء طراحی محاسبه می‌گردد. در این خصوص باید به تفاوت بدء طراحی مقطع پایدار و بدء طراحی سازه ساماندهی توجه کافی نمود بهطوری که در طراحی مقطع پایدار رودخانه از بدء غالب که در بخش ۲-۲-۱ بهطور مفصل به آن پرداخته شد، استفاده می‌شود و برای طراحی سازه مهندسی، بسته به نوع سازه از بدء‌های درنظر گرفته شده در راهنمای طراحی می‌توان استفاده نمود که پرداختن به آن از حوزه مطالعات خارج است. در نهایت می‌توان مراتب اشاره شده در فوق را به شرح زیر خلاصه نمود.

- ۱- انتخاب بدء طراحی (در شرایطی می‌تواند بدء مقطع پر، بدء موثر و یا میانگین سیل سالانه باشد).
- ۲- به کارگیری بدء مذکور در معادلات تجربی (روابط ارائه شده در بخش ۳-۴-۲) بهمنظور محاسبه ابعاد بهینه مقطع

### عرضی

- ۳- به کارگیری بدء طراحی در معادلات تجربی (روابط ارائه شده در بخش ۳-۴-۲ و روابط ۳-۴ و ۴-۴) بهمنظور محاسبه راستای بهینه (شبیب، طول قوس، طول موج و شعاع انحنای)

در به کارگیری معادلات تجربی باید انتخاب بدء منطبق بر تعاریف زیر معادله باشد. همچنین مطابقت شرایط معادله تجربی مورد استفاده با شرایط بازه مورد مطالعه از شروط اولیه انتخاب معادله می‌باشد بهطوری که معادله انتخابی از نظر دامنه بده، دامنه‌بندی و نیز نوع رودخانه با بازه مورد مطالعه هم‌خوانی داشته باشد.



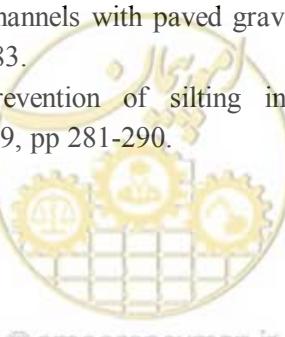


omoorepeyman.ir

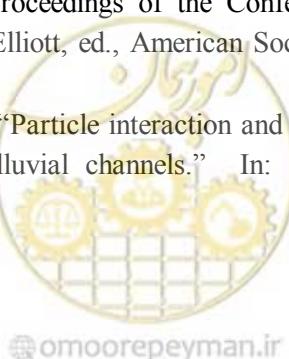
## منابع و مراجع

- ۱- «راهنمای مطالعات ریخت‌شناسی رودخانه‌ها»، نشریه شماره ۵۹۲ معاونت برنامه‌ریزی و نظارت راهبردی رئیس‌جمهور، (۱۳۹۱).
- ۲- «راهنمای مطالعات فرسایش ورسوب در ساماندهی رودخانه‌ها»، نشریه شماره ۳۸۳، معاونت برنامه‌ریزی و نظارت راهبردی رئیس‌جمهور، (۱۳۸۶).
- ۳- «مبانی طراحی سازه‌های کنترل فرسایش در آبراهه‌ها و رودخانه‌ها»، نشریه شماره ۴۱۷، طرح تدوین خواص و معیارهای فنی منابع طبیعی و آبخیزداری - سازمان جنگل‌ها، مرتع و آبخیزداری کشور.
- ۴- شفاعی بجستانی، م، «هیدرولیک رسوب» انتشارات دانشگاه شهید چمران اهواز، (۱۳۷۸).
- ۵- محمدی علی آبادی، ک، «بررسی روابط رژیم و تعیین ابعادهندسی و شبیه طولی رودخانه‌ها (مطالعه موردی رودخانه قره سو)». پایان نامه کارشناسی ارشد، دانشگاه تربیت مدرس، دانشکده کشاورزی، گروه تاسیسات آبیاری، (۱۳۸۰).
- 6- Ackers, P. 1972. "River Regime: Research and Application," Journal of the Institution of Water Engineers, Vol 26, No. 5, pp 257-281.
- 7- Ackers, P. and Charlton, F.G. 1970a. "Meander geometry arising from varying flows". Journal of Hydrology, 11, pp 230-252.
- 8- Ackers, P. and Charlton, F.G. 1970b. "Dimensional analysis of alluvial channels with special reference to meander length". Journal of Hydraulic Research, 8, No. 3, pp 287-316.
- 9- Ashmore, P.E. and Day, T.J. 1988. "Effective discharge for suspended sediment transport in streams of the Saskatchewan River basin". Water Resources Research, 24, No. 6, pp 864-870.
- 10- Bettess,R., White, W.R., Reeve, C.E., 1988. "On the Width of Regime Channels". In International Conference on River Regime, W.P. White (Ed.). John Wiley and Sons. pp. 149- 162.
- 11- Blench, T. 1969. "Mobile-bed Fluviology", University of Alberta Press, Edmonton, Alberta, Canada.
- 12- Brakenridge, G.R., 1988. "River flood regime and floodplain stratigraphy". In: Flood Geomorphology, edited by Baker, V.R., Kochel, R.C. and Patton, P.C. A Wiley Interscience Publication, John Wiley & Sons, pp 139-156.
- 13- Bray, D.I., 1982 b. "Regime equations for gravel-bed rivers". In Gravel-Bed Rivers, Hey, R.D., Bathurst, J.C., and Thorne. C.R., (Eds.), John Wiley and Sons. pp. 517- 552.
- 14- Brice, J. C. 1984. "Planform Properties of Meandering Rivers," River Meandering: Proceedings of the Conference Rivers '83, New Orleans, LA, October 24-26, 1983, Charles M. Elliott, ed., American Society of Civil Engineers, New York, pp 1-15.
- 15- Callander,R.A.,1969."Instability and river channels.",J.Fluid Mech.,36, pp. 465-480.
- 16- Carling, P.A. 1988."The concept of dominant discharge applied to two gravel-bed streams in relation to channel stability thresholds". Earth Surface Processes and Landforms, 13, pp 355-367.
- 17- Chang, H.H., 1979. "Minimum stream power and river channel patterns". J. Hydrol, (Amsterdam), Vol. 41, pp. 303- 327
- 18- Chang, H.H., 1980. "Geometry of gravel stream". J. Hydr. Div. ASCE, Vol. 106,No.9, pp. 1443-1456.

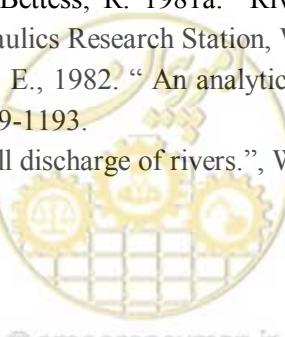
- 19- Elliot, C. M., 1984.“River meandering, Proceedings of the Conference on Meandering Rivers”, ASCE Publications, New York, 1036 pp.
- 20- Engelund, F. and Skovgaard, O.,1973.“On the origin of meandering and braiding in alluvial streams”, Journal of Fluid Mechanics, 57, 289-302.
- 21- Ferdsoe,J.,1978.“Meandering and braiding of rivers.”,J.Fluid Mech.,84, pp.609-624.
- 22- Ferguson,R.I.,1984.“The threshold between meandering and braiding.”, Proceeding of the first International Conference on Hydraulic Design, edited by K.V.H.Smith,pp.6.15-6.29, Springer-Verlag,Newyork.
- 23- Ferguson,R.I.,1987,“Hydraulic and sedimentary controls of channel pattern ,in river channels, enviroment and process.”,edited by K.S. Richards,pp.129-158,Blackwell,Madlen,Mass.
- 24- Fukuoka,S.,1989.“Finite amplitude development of alternate bars,in river meandering.”, Water.Res.Monogr.,Vol.12,edited by S.Ikeda and G.Parker, pp.237-565,AGU,Washington,D.C.
- 25- Gatto, L. W. 1984. “Tanana River Monitoring and Research Program: Relationships among Bank Recession, Vegetation, Soils, Sediments and Permafrost on the Tanana River near Fairbanks, Alaska,” Special Report 84-21, Prepared for U.S. Army Engineer District, Alaska, Anchorage, by U.S. Army Cold Regions Research and Engineering Laboratory, Hanover, NH.
- 26- Haas, F. 1969. Superfamilia Unionacea. Das Tierreich (Berlin) 88:x + 663 pp.
- 27- Hayashi,T.,and Ozaki,S.,1980. “Alluvial bedforms analysis,Information of alternating bars and braids,in application of stochastic processes in sediment transport.”,edited by H.W.Shen and H.Kikkawa,Chap.7,pp.1-40,Wat.Resour. Pub.,Highlands Ranch,Colo.
- 28- Henderson,F.M.,1963.“Stability of alluvial channels.” Trans.Am.Soc. Civ.Eng.,No.128,pp.654 - 657.
- 29- Henderson, F.M., 1966.“Open Channel Flow.” Macmillan Pub. Co., New York.522 p.
- 30- Hey, R.D., 1978. “Determinate hydraulic geometry of river channels.” J. Hydr. Div. ASCE, Vol. 104,No. 6, pp. 869- 885.
- 31- Hey, R.D. and Heritage, G.L.,1988a.“ Dominant discharge in alluvial channels.” International Conference on Fluvial Hydraulics '88, pp 143-148.
- 32- Hey, R.D. and Meigh, J.R.,1992.“Distribution and sedimentary characteristics of bedload transport in gravel-bed rivers.” In: Proc. International Grain Sorting Seminar, Mitteilungen 117, ETH Zurich, pp 371-398.
- 33- Hey, R.D., and Thorne, C.R., 1986. “Stable channels with mobile gravel beds.” J. Hydr. Div. ASCE, Vol. 112, No. 8, pp.671- 689.
- 34- Howard, A. D.,1980. “Thresholds in river regimes.” In D. R. coates and J. D. Vitek(eds), Thresholds in Geomorphology, London: Allen and Unwin, 227-58.
- 35- Keller, E. A., and Brookes, A. 1984. “Consideration of meandering in channelization projects: selected observations and Judgements,” River meandering: Proceedings of the Conference Rivers '83, New Orleans, LA,October 24-26, 1983, Charles M. Elliott, ed., American Society of Civil Engineers, New York, pp 384-397.
- 36- Kellerhals, R., 1967.“Stable channels with paved gravel beds.”J. Waterways and Harbours Div. ASCE, Vol. 93, WW 1, pp. 63- 83.
- 37- Kennedy, R.G.,1895.“The prevention of silting in irrigation canals.”,Proceedings of the Institution of Civil Engineers, 119, pp 281-290.



- 38- Lacey, G. 1958. "Flow in alluvial channels with sand mobile beds." Proc. Inst. Civ. Eng., London, 9, Discussion 11.
- 39- Lane, E.W., 1955 a. "The importance of fluvial morphology in hydraulic engineering." Proc. Am. Soc. Civil Engrs., Vol. 81, pp. 1-17.
- 40- Lane, E.W., 1955 b. "The design of stable channels". Trans. ASCE, Vol. 120, No.2776,pp. 1234-1279.
- 41- Lane,E.M.,1957. "A study of the shape of channels formed by natural streams flowing in erodible material.",Sediment Ser.,No.9,106pp,Eng. Div.,U.S. Army,Omaha,Nebr.
- 42- Leopold, L. B., and Maddock, T., Jr. 1953. "The hydraulic geometry of stream channels and some physiographic implications," U.S. Geological Survey Professional Paper 252, U.S. Government Printing Office, Washington, DC.
- 43- Leopold, L.B.,and Wolman, M.G.,1957. "River channel patterns: braiding meandering and straight",U.S.Geol.Surv.Prof.Pap.,262-B, pp.39-85.
- 44- Leopold, L. B., Wolman, M. G. and Miller, J. P.,1964. "Fluvial processes in geomorphology.", San Francisco, W. H. Freeman.
- 45- Lyons, J.K. and Pucherelli, M.J. and Clark, R.C.,1992. "Sediment transport and channel characteristics of a sand-bed portion of the Green River below Flaming Gorge Dam."Utah, USA. Regulated Rivers Research and Management, 7, pp 219-232.
- 46- Mackin, J.H.,1956."Cause of braiding by a graided river",Geol.Soc.Am. Bull.,pp.1717-1718.
- 47- Milhous, R. T.,1982."Effect of sediment transport and flow regulation on the ecology of gravel-bed rivers", Gravel-bed rivers: Fluvial processes, Engineering and Management, R. D. Hey, J. C. Bathurst, and C. R. Thorne, ed., Wiley, New York, pp 819-842.
- 48- Millar,R.G.,2000."Influence of bank vegetation on alluvial channel patterns." Water.Resource.Res., Vol.36,No.4,pp.1109-1118.
- 49- Mppard, J. D., and Janes, J. R. 1984. "Airphoto Interpretation and the Canadian Landscape," Department of Energy, Mines and Resources, Ottawa, Canada, Canadian Government Publishing Centre, Supply and Services, Hull, Quebec, Canada.
- 50- Nunnally, N. R., and Shields, F. D. 1985. "Incorporation of Environmental Features in Flood Control Channel Projects," Technical Report E-85-3, U.S. Army Engineer Waterways Experiment Station, Vicksburg, MS.
- 51- Parker,G.,1976."On the cause and characteristic scales of meandering and braiding rivers.",J.Fluid Mech.,76,pp.457-478.
- 52- Parker, G. (1978b). "Self-formed straight rivers with equilibrium banks and mobile bed. Part 2. The gravel river." / . Fluid Mech., 89(1), 127-146.
- 53- Petts, G.E.,1977."Channel response to flow regulation."The case of the River Derwent, Derbyshire. In: River Channel Changes, edited by Gregory, K.J. John Wiley & Sons, pp 145-164.
- 54- Raudkivi, A. J.,1967."Loose Boundary Hydraulics", pp.86-95, Pergamon, New York.
- 55- Rechard, R. P., and Schaefer, R. G. 1984. "Stripmine Streambed Restoration Using Meander Parameters," River Meandering: Proceedings of the Conference Rivers '83, New Orleans, LA, October 24-26, 1983, Charles M. Elliott, ed., American Society of Civil Engineers, New York, pp 306-317.
- 56- Reid, I. and Frostick, L.E.,1984. "Particle interaction and its effect on the threshold of initial and final bedload motion in coarse alluvial channels." In: Koster, E.H. and Steel, R.J. (Eds),



- Sedimentology of Gravels and Conglomerates, Canadian Society of Petroleum Geologists, Memoir 10, pp 61-68.
- 57- Riley, S.J.,1972.“A comparison of morphometric measures of bankfull.”,Journal of Hydrology, 17, pp 23-31.
- 58- Robles, A. 1983. “Design and performance of channel stabilizers and drop structures.” Proc. Workshop Design of Headworks, ASCE and California State University, Long Beach.
- 59- Schumm, S.A.,1963. “A tentative classification of alluvial river channels. ”, United States Geological Survey, Circular 477, 10 pp.
- 60- Schumm, S.A., 1969. “River metamorphosis”. J. Hydr. Div. ASCE. Vol. 95, pp. 255-273.
- 61- Schumm, S. A., and Beathard, R. M. 1976. “Geo-morphic Thresholds: An Approach to River Management,” Rivers ’76, Symposium on Inland Waterways for Navigation Flood Control and Water Diversions, Colorado State University, Fort Collins, CO, August 10-12, 1976, American Society of Civil Engineers, New York, pp 707-724.
- 62- Schumm, S. A. and Khan, H. R.,1972. “ Experimental study of channel patterns. ”, Bulletin of the Geological Society of America, 83, 1755-1770.
- 63- Schumm, S. A., Harvey, M.D., and Watson, C.C.,1984.“Incised Channels: Morphology,Evolution and Control.”,Water Resources pub. littleton, Colorado.
- 64- Shulits, S. (1941) Rational equation of riverbed profile, Transactions of the American Geophysical Union, 22, 622-630.
- 65- Simons, D.B., and Albertson, M.L., 1963. “Uniform water conveyance channels in alluvial material” Trans. ASCE, Vol. 128,Pt. 1, No.3399, pp. 65- 167.
- 66- Stevens, M. A., and Nordin, C. F., Jr. 1987. “Critics of the Regime Theory for Alluvial Channels,” Journal of Hydraulic Engineering, American Society of Civil Engineers, Vol 113. No. 11, pp 1359-1380.
- 67- Struiksma,N.,and Klassen,G.J.,1988. “On the threshold between meandering and braiding. ” International Conference on River regime, edited by W.P.White,pp.107-120.john Wiley,New York.
- 68- Tabatabai, M.R. M. 1997. “Dominant channel forming discharge.”, Unpublished Phd dissertation , university of East Anglia, uk.
- 69- Thorne, C. R.,1988. “Analysis of Bank Stability in the DEC Watersheds, Mississippi,” prepared by Queen May College, University of London, for European Research Office of the U.S. Army, London, England.
- 70- Thorne, C.R., Hey,R.D., and Chang, H.H., 1988. “Prediction of hydraulic geometry of gravel-bed streams using the minimum stream power approach”. In International Conference on River Regime, W.P. White (Ed.).John Wiley and Sons. pp. 29-40.
- 71- Thorne, C. R., and Osman, A. M. 1988. “Riverbank Stability Analysis; II: Applications.” Journal of Hydraulic Engineering, American Society of Civil Engineers, Vol 114, No. 2, pp 151-172.
- 72- U.S. Army Corps of Engineers. 1994. “Channel stability assessment for flood control projects”, Engineer Manual 1110-2-1418, Department of the Army, Washington, DC 20314-1000.
- 73- White, W. R., Paris, E., and Bettess, R. 1981a. “River Regime Based on Sediment Transport Concepts,” Report IT 201, Hydraulics Research Station, Wallingford, U.K.
- 74- White, W.R., Bettess, R., Paris, E., 1982. “ An analytical approach to river regime.” J.Hydr. Div. ASCE, Vol. 108, No.10, pp. 1179-1193.
- 75- Williams, G. P.,1978. “Bankfull discharge of rivers.”, Water Resources Research, 14, 1141-1154.



- 76- Wiliams, G.T. "Empirical equations between river meander and channel size features" , U.S Geological Survey.
- 77- Wolman, M.G.,and Brush, L.M., 1961."Factors controlling the size and shape of stream channeles in coarse non-cohesive sands."U.S.G.S. Prof. Paper 282-G.
- 78- Wolman, M.G. and Miller, J.P.,1960."Magnitude and frequency of forces in geomorphic processes.",Journal of Geology, 68, pp 54-74.
- 79- Yang,C.T.1976."Minimum unit stream power and fluvial hydraulics". J. Hydr. Div. ASCE, Vol. 102, No. 7, pp. 919-934.





omoorepeyman.ir

## خواننده گرامی

امور نظام فنی معاونت برنامه‌ریزی و نظارت راهبردی رئیس جمهور، با گذشت بیش از سی سال فعالیت تحقیقاتی و مطالعاتی خود، افزون بر پانصد عنوان نشریه تخصصی - فنی، در قالب آیین‌نامه، ضابطه، معیار، دستورالعمل، مشخصات فنی عمومی و مقاله، به صورت تالیف و ترجمه، تهییه و ابلاغ کرده است. نشریه حاضر در راستای موارد یاد شده تهییه شده، تا در راه نیل به توسعه و گسترش علوم در کشور و بهبود فعالیت‌های عمرانی به کار برده شود. فهرست نشریات منتشر شده در سال‌های اخیر در سایت اینترنتی [nezamfanni.ir](http://nezamfanni.ir) قابل دستیابی می‌باشد.





[omoorepeyman.ir](http://omoorepeyman.ir)

**Islamic Republic of Iran  
Vice Presidency For Strategic Planning and Supervision**

**Guideline on Hydraulic Geometry and  
Channel Pattern of Rivers**

**No.643**

Office of Deputy for Strategic Supervision

Department of Technical Affairs

[nezamfanni.ir](http://nezamfanni.ir)

Ministry of Energy

Bureau of Engineering and Technical  
Criteria for Water and Wastewater

<http://seso.moe.org.ir>





[omoorepeyman.ir](http://omoorepeyman.ir)

## این نشریه

با عنوان «راهنمای شکل هندسی مقطع و راستای رودخانه» ضمن معرفی عوامل موثر در پایداری رودخانه به تبیین روش‌های مختلف تعیین ابعاد هندسی و راستای پایدار رودخانه و کاربرد آن‌ها در شرایط مختلف می‌پردازد.

همچنین با توجه به طبقه‌بندی مناسبی که از شکل‌های ناپایداری، شاخص‌های تشخیص و روش‌های مقابله با آن ارائه نموده است، در مطالعات ساماندهی رودخانه می‌تواند به عنوان راهنمایی کاربردی مورد استفاده متخصصان، پژوهش‌گران و مشاوران این بخش قرار گیرد.

