

الله أكبر



دانشگاه علوم کشاورزی و منابع طبیعی گرگان

دانشکده آب و خاک

پایان نامه جهت اخذ درجه کارشناسی ارشد در رشته
مهندسی آب

بررسی آزمایشگاهی کنترل آبستگي پایه پل با استفاده از مواد نانو ساختار در جریان غير ماندگار

پژوهش و نگارش:

احسان قاسمی

استاد راهنما:

دکتر عبدالرضا ظهیری

اساتید مشاور:

دکتر امیراحمد دهقانی

دکتر مهدی مفتاح هلقی

پاییز ۱۳۹۳

تعهدنامه پژوهشی

نظر به اینکه انجام فعالیت‌های پایان‌نامه‌های تحصیلی با بهره‌گیری از حمایت‌های علمی، مالی و پشتیبانی دانشگاه علوم کشاورزی و منابع طبیعی گرگان صورت می‌پذیرد، به منظور رعایت حقوق دانشگاه، نسبت به رعایت موارد زیر متعهد می‌شوم:

۱. این گزارش حاصل فعالیت‌های علمی- پژوهشی و دانش و آگاهی نگارنده است

مگر آنکه در متن به نویسنده یا پدید آورنده اثر ارجاع داده شده باشد.

۲. چاپ هر تعداد نسخه از پایان‌نامه با کسب اجازه کتبی از مدیریت تحصیلات تکمیلی دانشگاه خواهد بود.

۳. انتشار نتایج پایان‌نامه به هر شکل (از قبیل کتاب، مقاله و همایش) با اطلاع و کسب اجازه کتبی از استاد راهنما خواهد بود. نام کامل دانشگاه:

به فارسی: دانشگاه علوم کشاورزی و منابع طبیعی گرگان

و به انگلیسی: Gorgan University of Agricultural Sciences and Natural Resources

در بخش آدرس‌دهی درج خواهد شد.

۴. در انتشار نتایج پایان‌نامه در قالب اختراع، اکتشاف و موارد مشابه، نام کامل دانشگاه علوم کشاورزی و منابع طبیعی گرگان به عنوان عضو حقوقی در انتهای فهرست اسامی درج گردد.

۵. تعیین ترتیب اسامی نویسندگان در انتشار نتایج مستخرج از پایان‌نامه و هر گونه تفاوت احتمالی در آن با فهرست مصوب اسامی هیات راهبری پایان‌نامه با تایید استاد راهنمای اول خواهد بود.

اینجانب احسان قاسمی دانشجوی رشته سازه‌های آبی مقطع کارشناسی ارشد تعهدات فوق و ضمانت اجرایی آن را قبول کرده و به آن ملتزم می‌شوم.

نام و نام خانوادگی و امضاء

تقدیم بہ

بی بدیل ترین کنجشہ ماہی، مستی،

پدر کراتقدر و مادر صبورم

شکر و قدردانی

پس پروردگاری را که هرگاه از او هدایت خواستم راهم گشود و هرگاه نور خواستم علم افزود. بر دگاه او سجده که در بخت های سخت همواره بهرام بود و اگر لطف بی تنهایش نبود طی دشواری با بر ایم نامکن می شد و اراده در من می نخت و قد کوتاه صبرم هرگز شیرینی خرمای نخیل دانایی رانمی پشید. گذراندن مراحل اجرائی و تدوین این پایان نامه پس از الطاف الهی میون راهبانی و همکلی بزرگوارانی است که بر خود لازم می دانم مراتب پاس خود را به آنها اعلام دارم.

از خانواده عزیزم

از استاد راهبانی محترم و بزرگوارم جناب آقای دکتر عبدالرضا طهمیری که همیشه همراه من بودند و در فرام نمودن شرایط و امکانات این تحقیق نهایت تلاش را نمودند کمال سپاسگزاری را دارم و همچنین از اساتید مشاور محترم و ارجمند خود جناب آقای دکتر مهدی مصلح حلقی و جناب آقای دکتر امیر احمد دهقانی به پاس قبول زحمات این پایان نامه و ارائه نقطه نظرات ارزشمندشان و همچنین از مساعدت و لطف دوستان عزیز و کراتقدرم سرکار خانم مهندس باقری تنها، مهندس رباط جزئی و مهندس قربانی و کلیه عزیزانی که یاد آنها همواره در خاطر من خواهد ماند، نهایت سپاسگزاری را دارم.

یادم می ماند که به پاس بخلات ارزشمندی که متعلق به خودشان بود و از من دریغ نوزیدند، میون شان بانم و همواره روزهایی سرشار از موفقیت و سربلندی را برایشان آرزو مندم.

چکیده

یکی از مسائل عمده و مهم در مباحث مهندسی رودخانه، طراحی و احداث پل‌ها می‌باشد که علاوه بر مسائل پایداری، تخمین عمق آبستنگی در مجاورت پایه‌ها نیز دارای اهمیت بسیاری است. وقوع آبستنگی موضعی یکی از دلایل عمده‌ی عدم پایداری پل‌ها و در نهایت شکست آن‌ها می‌باشد. در حالی که اکثر تحقیقات انجام شده در جریان ماندگار انجام شده است، در رودخانه‌ها معمولاً و به ویژه در شرایط وقوع سیل، جریان غیرماندگار بوده و ممکن است تغییرات دبی جریان نسبتاً سریع باشد. از طرفی در نظر گرفتن جریان غیرماندگار موجب پیش بینی واقعی‌تر و اقتصادی‌تر عمق بیشینه آبستنگی در اطراف پایه‌های پل می‌گردد. به همین دلیل در این تحقیق آزمایشگاهی تلاش شده است تا روشی نوین جهت کاهش آبستنگی اطراف پایه پل در رودخانه در شرایط جریان غیرماندگار مورد بررسی قرار گیرد. برای دستیابی به این مهم، در رسوب بستر اطراف پایه پل از اختلاط نوعی ماده نانو ساختار به نام نانورس استفاده شد. آزمایش‌ها بر روی پایه پل استوانه‌ای به قطر ۳۵ میلی‌متر در یک کانال با طول ۹/۵ متر با عرض و ارتفاع ۴۰ سانتیمتر و شیب کف ۰/۰۰۱ انجام شد. برای شبیه سازی جریان غیرماندگار از هیدروگراف‌های پلکانی مثلثی با زمان اوج ۷/۵ دقیقه و دبی‌های اوج ۸، ۱۲، ۱۶ و ۲۰ لیتر بر ثانیه استفاده گردید که در دو حالت رسوب بستر آمیخته با مواد نانو ساختار و بدون آن انجام شد. نتایج حاصله نشان داد که با حضور مواد نانو در رسوب بستر در جریان غیر ماندگار، عمق حداکثر آبستنگی به نسبت عدم وجود این مواد حدود ۵۶ تا ۶۳ درصد کاهش می‌یابد. در همه دبی‌های اوج روند آبستنگی در بازه‌های زمانی اولیه در این حالت مشابه حالت عدم وجود این مواد اما با شیب بیشتری اتفاق افتاد. این روند در بازه‌های زمانی بعدی با شیب کمتری ادامه یافت و در نهایت به یک مقدار ثابت رسید.

کلیدواژگان: آبستنگی موضعی، پایه‌پل، مواد نانو ساختار، جریان غیرماندگار، هیدروگراف

فصل اول

۲	۱-۱ مقدمه
۳	۲-۱ تعریف آبشستگی
۴	۱-۲-۱ انواع آبشستگی
۵	۲-۲-۱ آبشستگی آب زلال
۷	۳-۲-۱ آبشستگی بستر زنده
۸	۳-۱ مکانیزم آبشستگی موضعی
۸	۱-۳-۱ سیستم گردابی نعل اسبی
۸	۲-۳-۱ سیستم گرداب شیاری
۹	۳-۳-۱ سیستم گردابی دنباله دار
۹	۴-۳-۱ سیستم موج کمانی
۱۱	۴-۱ پارامترهای موثر بر آبشستگی
۱۱	۱-۴-۱ پارامترهای هندسی
۱۱	۲-۴-۱ پارامترهای هیدرولیکی
۱۲	۳-۴-۱ پارامترهای مربوط به سیال
۱۲	۴-۴-۱ پارامترهای رسوب
۱۲	۵-۱ فرضیه‌های تحقیق
۱۳	۶-۱ اهداف و ضرورت انجام تحقیق
۱۳	۷-۱ ساختار کلی پایان نامه

فصل دوم

۱۶	۱-۲ مقدمه
۱۷	۲-۲ خواص و ویژگی‌های مواد نانو

فهرست مطالب

عنوان صفحه

۳-۲ عوامل موثر بر آبستگي	۱۹
۱-۳-۲ تاثير شكل پايه	۲۰
۲-۳-۲ زاويه برخورد جريان به پايه پل	۲۲
۳-۳-۲ نسبت تنگ شدگي	۲۲
۴-۳-۲ تاثير عمق جريان	۲۲
۵-۳-۲ تاثير عرض پايه	۲۳
۶-۳-۲ تاثير رژيم جريان	۲۴
۴-۲ مدل سازي عددي	۲۶
۵-۲ توسعه زماني عمق حفره آبستگي	۲۶
۶-۲ جمع بندي كلي مرور منابع	۲۸

فصل سوم

۱-۳ مقدمه	۳۰
۲-۳ تحليل ابعادي	۳۰
۴-۳ تجهيزات و مواد مورد استفاده در آزمايش ها	۳۱
۱-۴-۳ مشخصات فلوم آزمايشگاهي	۳۱
۲-۴-۳ اندازه گيري دبي	۳۲
۳-۴-۳ عمق سنج نقطه اي ديجيتالي	۳۳
۴-۴-۳ مشخصات ذرات رسوبي بستر	۳۳
۵-۴-۳ مفهوم آستانه حرکت ذرات	۳۵
۵-۳ نحوه انجام آزمايش ها	۳۵
۱-۵-۳ كالبره كردن دستگاه تنظيم دبي	۳۵
۲-۵-۳ تعيين زمان تعادل آزمايش ها	۳۶

فهرست مطالب

صفحه	عنوان
۳۷	۳-۵-۳ تعیین سرعت آستانه حرکت ذرات رسوبی
۳۷	۳-۵-۴ آماده سازی کانال
۳۹	۳-۵-۵ موقعیت نصب پایه پل
۳۹	۳-۶ نحوه انجام آزمایش های اصلی
۳۹	۳-۷ نحوه تجزیه و تحلیل نتایج آزمایشگاهی و ارزیابی نتایج
۴۰	۳-۸ آزمایش های جریان ماندگار
۴۰	۳-۹ آزمایش های جریان غیر ماندگار

فصل چهارم

۴۴	۴-۱ مقدمه
۴۴	۴-۲ بررسی نتایج در شرایط جریان ماندگار
۴۵	۴-۳ بررسی نتایج در شرایط جریان غیر ماندگار
۴۶	۴-۴ مقایسه میزان عمق بیشینه آبستگي در جریان ماندگار و غیر ماندگار
۵۱	۴-۵ تاثیر دبي نسبی بر عمق بیشینه آبستگي
۵۲	۴-۶ تاثیر سرعت جریان در عمق بیشینه آبستگي
۵۳	۴-۷ مقدار بیشینه عمق آبستگي در جریان های ماندگار و غیر ماندگار
۵۳	۴-۸ تخمین عمق بیشینه آبستگي در شرایط جریان غیر ماندگار
۵۴	۴-۹ توسعه زمانی عمق آب آبستگي
۵۸	۴-۱۰ مقایسه پروفیل طولی بستر

فصل پنجم

۶۴	۵-۱ مقدمه
۶۴	۵-۲ نتیجه گیری کلی

فهرست مطالب

صفحه	عنوان
۶۵	۳-۵ پیشنهادها.....
۶۸	منابع فهرست منابع.....

فهرست جدول‌ها

صفحه	عنوان
۱۸	جدول ۱-۲ مشخصات نانورس.....
۲۰	جدول ۲-۲ ضریب شکل پایه (فرهلیچ، ۱۹۸۸).....
۲۱	جدول ۳-۲ فاکتور شکل پایه (گارد و رانگراجو، ۱۹۸۵).....
۴۹	جدول ۱-۴ مقایسه درصد آبستگی ساعت اول در جریان ماندگار و غیرماندگار.....
۵۰	جدول ۲-۴ درصد افزایش عمق آبستگی در هر پله هیدروگراف نسبت به پل ماقبل.....
۵۱	جدول ۳-۴ نسبت مقدار بیشینه عمق آبستگی در جریان ماندگار به غیرماندگار در ساعت اول.....
۵۲	جدول ۴-۴ مقادیر سرعت بر حسب سانتی متر در پله‌های هیدروگراف.....
۵۲	جدول ۵-۴ سرعت در دبی‌های مختلف در شرایط جریان ماندگار.....
۵۳	جدول ۶-۴ مقدار بیشینه عمق آبستگی.....
۵۳	جدول ۷-۴ مقایسه داده‌های مشاهداتی و مقادیر برآورد شده توسط رابطه بنی هاشم (۱۳۸۴).....
۵۴	جدول ۸-۴ مقادیر خطا در معادله مورد استفاده.....
۵۷	جدول ۹-۴ درصد کاهش عمق بیشینه آبستگی در حضور مواد نانورس نسبت به حالت شاهد.....

فهرست شکل‌ها

صفحه

عنوان

- شکل ۱-۱ آبشستگی اطراف پایه پل ۳
- شکل ۲-۱ آبشستگی به دلیل تنگ شدگی مقطع ۴
- شکل ۳-۱ تغییرات نوسانی آبشستگی نسبت به زمان (ریچاردسون و دیویس، ۱۹۹۵) ۶
- شکل ۴-۱ تغییرات عمق آبشستگی نسبت به سرعت برشی (چابرت و انگل دینگر، ۱۹۵۶) ۶
- شکل ۵-۱ جریان رو به پایین و سیستم‌های گردابی اطراف پایه استوانه‌ای پل ۱۰
- شکل ۱-۲ نمونه مواد نانو ساختار ۱۹
- شکل ۲-۲ تغییرات جریان ورودی با کاهش عمق (گزارش شماره ۲۴-۲۷ (۰۱)، NCHRP، ۲۰۱۱) ۲۳
- شکل ۱-۳ فلوم آزمایشگاهی مورد استفاده در تحقیق حاضر ۳۲
- شکل ۲-۳ دستگاه تنظیم فرکانس دبی ۳۲
- شکل ۳-۳ الف- کانال آزمایشگاهی؛ ب- عمق سنج دیجیتالی؛ ت- جک هیدرولیکی تنظیم کننده ۳۳
- شکل ۴-۳ منحنی دانه‌بندی رسوبات بستر ۳۴
- شکل ۵-۳ نمودار دبی - فرکانس ۳۶
- شکل ۶-۳ الف- نحوه تراز کردن بستر؛ ب- نمایی از آبشستگی اطراف پایه پل ۳۸
- شکل ۷-۳ هیدروگراف پلکانی مثلثی با دبی اوج ۸ لیتر بر ثانیه، زمان اوج ۳۰ دقیقه و گام زمانی ۷/۵ دقیقه ۴۱
- شکل ۸-۳ هیدروگراف پلکانی مثلثی با دبی اوج ۱۲ لیتر بر ثانیه، زمان اوج ۳۰ دقیقه و گام زمانی ۷/۵ دقیقه ۴۱
- شکل ۹-۳ هیدروگراف پلکانی مثلثی با دبی اوج ۱۶ لیتر بر ثانیه، زمان اوج ۳۰ دقیقه و گام زمانی ۷/۵ دقیقه ۴۲
- شکل ۱۰-۳ هیدروگراف پلکانی مثلثی با دبی اوج ۲۰ لیتر بر ثانیه، زمان اوج ۳۰ دقیقه و گام زمانی ۷/۵ دقیقه ۴۲
- شکل ۱-۴ تغییرات آبشستگی در جریان ماندگار ۴۴

فهرست شکل‌ها

صفحه

عنوان

- شکل ۴-۲ تغییرات آبستگي در جريان غيرماندگار ۴۵
- شکل ۴-۳ مقایسه آبستگي در جريان‌های ماندگار و غير ماندگار ۴۷
- شکل ۴-۴ مقایسه عمق بیشینه آبستگي نسبت به دبي نسبي در دو حالت جريان ماندگار و غيرماندگار ۵۲
- شکل ۴-۵ توسعه زمانی عمق آبستگي اطراف پایه پل در حضور مواد نانو ۵۴
- شکل ۴-۶ توسعه زمانی عمق آبستگي اطراف پایه پل در شرایط حضور و عدم حضور مواد نانو در جريان غيرماندگار ۵۵
- شکل ۴-۷ درصد کاهش آبستگي در حضور مواد نانو در جريان غيرماندگار ۵۷
- شکل ۴-۸ مقایسه پروفيل طولی بستر در دبي‌های مختلف ۵۸
- شکل ۴-۹ نانو رس اطراف پایه پل در فلوم آزمایشگاه ۶۰
- شکل ۴-۱۰ پروفيل بستر دبي ۸ لیتر بر ثانیه الف- در حالت شاهد ب)- در حضور مواد نانو ۶۱
- شکل ۴-۱۰ پروفيل بستر دبي ۲۰ لیتر بر ثانیه الف- در حالت شاهد ب)- در حضور مواد نانو ۶۱

فصل اول

مقدمه و کلیات

۱-۱ مقدمه

اثرات انسانی بر ویژگی‌های رودخانه‌ها منجر به بروز عکس العمل از طرف رودخانه می‌شود. در این راستا احداث پایه‌های پل بر روی رودخانه تغییر در شرایط طبیعی آن قلمداد می‌شود. همه ساله پل‌های زیادی در سراسر جهان به دلیل در نظر نگرفتن نقش عوامل هیدرولیکی در طراحی آن‌ها تخریب می‌شود که علاوه بر تلفات جانی، هزینه‌های زیادی به صورت مستقیم و غیرمستقیم بر کشورها تحمیل می‌کنند. مطالعات انجام شده نشان می‌دهد که آبستگي موضعی اطراف پایه‌های پل یکی از عوامل اصلی تخریب پل‌ها است برای نمونه در سال ۱۳۸۵ در پنسیلوانیا و در ویرجینیا غربی ۷۳ پل به علت آبستگي خراب شدند (آلابی، ۲۰۰۶). اهمیت تعیین عمق آبستگي از آن جهت است که بیانگر میزان پتانسیل تخریب جریان در اطراف سازه بوده و علاوه بر این نقش بسیار مهمی در طراحی ابعاد پی سازه‌هایی که در معرض برخورد آب قرار دارند ایفا می‌کند. به عنوان مثال سیلاب ویرانگری در سال ۱۹۸۷ بر روی رودخانه‌ی سچوهاری واقع در نیویورک اتفاق افتاد که تعداد زیادی پل در اثر پدیده آبستگي تخریب گردید و ۱۰ نفر جان خود را از دست دادند. در سال ۱۹۹۵ در ایالت کالیفرنیا که تعداد ۵ پل در اثر همین پدیده ویران گردید و ۷ نفر جان خود را از دست دادند (میلر، ۲۰۰۳) و نیز در کشور خودمان در سال ۱۳۶۵ تعداد زیادی از پل‌های ساخته شده در اثر سیلاب رخ داده در استان فارس از بین رفت. این مطالب وقتی بحرانی تر می‌شود که بدانیم پل‌ها درست زمانی تخریب می‌شوند که بیشترین احتیاج به آنها برای دسترسی به آسیب دیدگان وجود دارد.

به همین دلیل روش‌های مناسب جهت کاهش و کنترل عمق آبستگي از جمله مسائلی است که بسیار مورد توجه بوده است. این روش‌ها در دو فاز متفاوت مقابله با فرسایش و از بین بردن عامل فرسایش انجام می‌شود. در بخش اول با به کارگیری مواد و مصالح متفاوت مانند انواع سنگ چین‌های حفاظتی یا سنگریزه‌های حفاظتی در اطراف پایه پل، سعی در جلوگیری از حرکت ذرات بستر می‌نمایند. در روش دوم، در جهت حذف عوامل فرسایش دهنده مانند جریان‌های ثانویه و گرداب‌های نعل اسبی در مجاورت پایه پل تلاش می‌شود.

۲-۱ تعریف آبستگی

به فرسایش بستر و کناره آبراهه در اثر عبور جریان، فرسایش بستر در پایین دست سازه های هیدرولیکی به علت شدت جریان زیاد و یا فرسایش بستر در اثر به وجود آمدن جریان های متلاطم موضعی، آبستگی گویند. عمق ناشی از فرسایش بستر نسبت به بستر اولیه را عمق آبستگی می نامند (شفاعی بجستانی، ۱۳۸۷).

پس از احداث پل در مسیر رودخانه به دلیل قرار گرفتن پایه های پل در مسیر جریان تغییراتی در جریان پیش می آید. به طور کلی اگر پایه ای به طور عمودی در بستر رودخانه قرار گیرد موجب فشردگی افقی جریان در رودخانه و تلاطم جریان آب در اطراف پایه می شود. در نتیجه یک سلسله جریان های گردابی را ایجاد می کند (شفاعی، ۱۳۸۷). این جریان های گردابی در اطراف پایه های پل، باعث فرسایش شدید بستر می شود و به مرور باعث تخریب پل در اثر آبستگی خواهد شد، شکل ۱-۱.

پدیده آبستگی زمانی اتفاق می افتد که تنش برشی بین جریان آب و بستر آبراهه یا دیواره آبراهه از میزان لازم جهت حرکت ذرات تشکیل دهنده بستر یا دیواره بیشتر باشد (آیین نامه طراحی پل ها، نشریه ۳۰۲).



شکل ۱-۱ آبستگی اطراف پایه پل

۱-۲-۱ انواع آبستگی

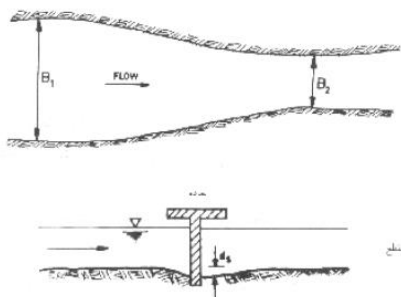
آبستگی به طور کلی به دو دسته تقسیم می شود:

۱. آبستگی طبیعی

پدیده آبستگی طبیعی به علت خصوصیات رودخانه می باشد که در بسیاری از رودخانه ها با بستر متحرک به وجود می آید. مواردی نظیر فرسایش ناپذیر بودن کناره های رودخانه باعث تشدید آبستگی طبیعی در بستر رودخانه می شود، زیرا در محل پیچ رودخانه، جریان آب مواد بستر و کناره ها را از قسمت خارجی پیچ شسته و در قسمت داخلی پیچ رسوب می دهد.

۲. آبستگی به علت خصوصیات جریان که خود به سه دسته تقسیم می شود:

الف) آبستگی عمومی: این آبستگی زمانی رخ می دهد که کل بستر رودخانه در بازه ای که پل در آن قرار دارد، شسته شده و نسبت به بستر طبیعی رودخانه در بالادست در تراز پایین تری قرار دارد
 ب) آبستگی در اثر کاهش مقطع: کاهش سطح مقطع رودخانه به علت وجود تاسیسات یا علل دیگر موجب آبستگی می گردد. معمولاً برای کاهش طول پل، عرض رودخانه در محل احداث پل کم می شود. کاهش عرض رودخانه منجر به بالا آمدن سطح آب در بالا دست پل و افزایش سرعت می شود و در نتیجه پتانسیل حمل رسوب و یا شدت فرسایش بستر در محل پل افزایش می یابد. شکل ۱-۲
 آبستگی به دلیل تنگ شدن مقطع را نشان می دهد.



شکل ۱-۲ آبستگی به دلیل تنگ شدن مقطع

معمولا در اینگونه موارد، عمل فرسایش آنقدر ادامه خواهد داشت تا اینکه سطح مقطع جریان به اندازه‌ای افزایش یابد تا ظرفیت حمل رسوب کاهش یافته و برابر با ظرفیت حمل رسوب در مقاطع بالادست محل پل گردد و در این حالت فرسایش تقریبا متوقف می‌گردد. هرچند این فرسایش موجب می‌شود که تاثیر پس‌زدگی آب در بالا کاهش یابد ولی به خاطر این موضوع نباید اجازه داده شود فرسایش صورت گیرد (شفاعی بجستان، ۱۳۸۷).

ج) آبستگی موضعی: به طور کلی این نوع آبستگی در پایین دست سازه‌های هیدولیکی، در محل پایه‌های پل و به طور کلی هر مکان که شدت جریان‌های در هم به طور موضعی افزایش یابد، به وجود می‌یابد. وجود پایه‌های پل در مسیر جریان باعث تغییر الگوی جریان و ایجاد یک حفره آبستگی در اطراف پایه‌ها می‌شود این نوع آبستگی را آبستگی موضعی می‌گویند که ممکن است همزمان با آبستگی عمومی و آبستگی ناشی از انقباض رخ دهد. به طور کلی عمق آبستگی موضعی بسیار بزرگتر از عمق آبستگی ناشی از انقباض و آبستگی عمومی می‌باشد. آبستگی ایجاد شده در اطراف سازه‌های نظیر پایه‌پل و آبشکن‌ها نمونه‌ای از آبستگی موضعی می‌باشد (زرانی، ۱۳۷۶).

بنا به شرایط انتقال رسوب و بر اساس میزان رسوباتی که به حفره آبستگی وارد یا خارج می‌شود دو حالت وجود دارد:

۱. آبستگی آب زلال

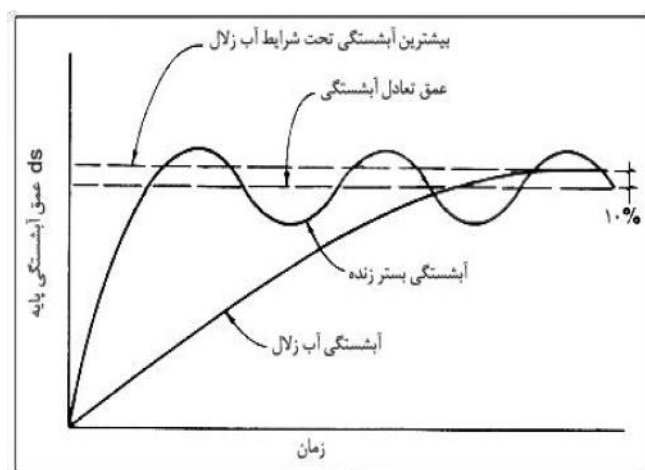
۲. آبستگی بستر زنده

۱-۲-۲ آبستگی آب زلال

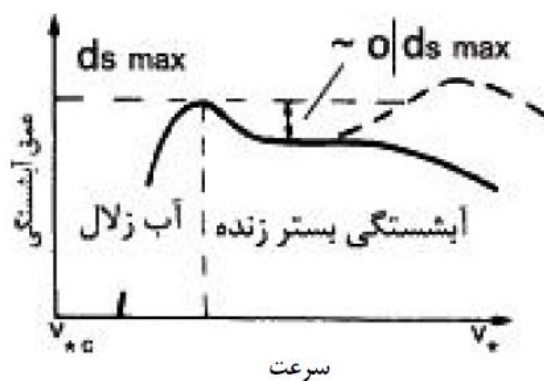
آبستگی آب زلال موقعی اتفاق می‌افتد که مواد بستر بالادست محل پل هیچگونه حرکتی ندارند. یعنی اینکه شرایط جریان در بستر افقی به آستانه حرکت نرسیده است، اما شتاب جریان و گرداب‌های ایجاد شده در محل پایه‌های پل سبب حرکت مواد از جای خود می‌شوند. در واقع هنگامی که نسبت سرعت جریان به سرعت جریان بحرانی کمتر از یک باشد آبستگی آب زلال اتفاق می‌افتد (ملویل و چیو، ۱۹۹۹).

ریچاردسون و دیویس (۱۹۹۵) بیان نمودند که حداکثر عمق آبستگی موضعی اطراف پایه‌های پل در حالت آب زلال ۱۰ درصد بزرگتر از عمق تعادل آبستگی در آب حاوی رسوب است، شکل ۱-۳. چابرت و انگل دینگر (۱۹۵۶) دریافتند که در آبستگی آب زلال، عمق آبستگی یک رابطه تقریبا خطی با نیروی برشی و یا سرعت جریان در بالادست دارد و هرچه سرعت جریان زیادتر باشد، عمق

آبشستگی نیز افزایش می‌یابد تا اینکه سرعت به نقطه بحرانی خود که آستانه حرکت ذرات در بالادست باشد می‌رسد. تا این لحظه رسوباتی از بالادست وارد حفره نمی‌شود، ولی از این به بعد حرکت رسوبات از بالادست شروع می‌شود و مقداری از حفره توسط رسوبات بالادست پر می‌شود و عمق ماکزیمم کاهش می‌یابد، شکل ۱-۴.



شکل ۳-۱ تغییرات نوسانی آبشستگی نسبت به زمان (ریچاردسون و دیویس، ۱۹۹۵)



شکل ۴-۱ تغییرات عمق آبشستگی نسبت به سرعت برشی (چابرت و انگل دینگر، ۱۹۵۶)

هنگامی که سرعت جریان و یا نیروی برشی از حد بحرانی گذشت عمق آبشستگی نسبت به زمان، تغییرات تقریباً نوسانی حول عمق تعادل آبشستگی خواهد داشت و علت این تغییرات حرکت توده‌های شنی است که از بالادست شروع می‌شود (اتما، ۱۹۸۰).

حداکثر عمق آبشستگی، در این نوع آبشستگی در شرایطی که سرعت متوسط برابر با سرعت آستانه حرکت باشد اتفاق می‌افتد. در این حالت عمق آبشستگی در زمان طولانی‌تری به تعادل می‌رسد. در واقع عمق آبشستگی هنگامی به حداکثر مقدار خود می‌رسد که جریان دیگر توانایی انتقال ذرات رسوبی حفره‌ی آبشستگی را نداشته باشد (بروسرز و همکاران، ۱۹۷۷).

۱-۲-۳ آبشستگی بستر زنده

در این حالت، شرایط جریان در بستر افقی از آستانه حرکت عبور کرده و در نتیجه حرکت عمومی مواد رسوبی مواد بستر وجود دارد. این نوع آبشستگی هنگامی اتفاق می‌افتد که نسبت سرعت جریان به سرعت بحرانی ذرات بستر بزرگتر از یک باشد. در این نوع آبشستگی حفره ایجاد شده به طور متوسط با رسوباتی که از بالادست منتقل می‌شوند پر می‌شود. البته به دلیل وجود جریان‌های گردابی تولید شده در محل پایه‌های پل، مقدار فرسایش در ابتدا زیاد می‌باشد و پس از مدتی آبشستگی به حالت تعادل می‌رسد. حالت تعادل در آبشستگی آب زلال زمانی اتفاق می‌افتد که عمق آبشستگی به حدی برسد که نیروهای بالارونده توانایی بلند کردن ذرات و خارج کردن آن‌ها را از گودال حفره شده ندارند. در حالی که حالت تعادل در آبشستگی بستر زنده موقعی اتفاق می‌افتد که میزان رسوبات وارد شده به حفره مساوی رسوبات خارج شده باشد (شفاعی بجستان، ۱۳۸۷). طبق نظر شن و اشنایدر (۱۹۶۹) حداکثر عمق آبشستگی در این حالت در حدود ۱۰ درصد کمتر از عمق آبشستگی آب زلال است (آلابی، ۲۰۰۶).

واکنش بین جریان و پایه‌های پل در رودخانه‌های با بستر متحرک اغلب منجر به آبشستگی موضعی می‌شود (بروسرز و همکاران، ۱۹۷۷؛ ملویل و کلمن، ۲۰۰۰؛ دی و رای‌کار، ۲۰۰۷).