

بِسْمِ اللَّهِ الرَّحْمَنِ الرَّحِيمِ

۱۸۷۹ء۔

دانشکده فنی و مهندسی
گروه مهندسی مکانیک

پایان نامه
برای دریافت درجه کارشناسی ارشد
مهندسی مکانیک تبدیل انرژی

شبیه سازی عددی جریان آب کم عمق
با روش تجزیه شار

استاد راهنمای: دکتر شهرام طالبی

۱۳۸۸/۷/۱ استاد مشاور: دکتر محمدرضا هادیان

پژوهش و نگارش: مجید توحیدی
دانشکده فنی و مهندسی
گروه مهندسی مکانیک

اسفند ۱۳۸۷

لقد یکم به پدر و مادرم

که هر چه دارم از دعای خیر آنها است.

تشکر و قدردانی

با تشکر از آقای دکتر طالبی که با راهنمایی‌های ارزنده خود همواره یاری رسانم بود.
همچنین تشکر می‌کنم از آقای دکتر هادیان که با صبر و حوصله پاسخگوی سوالاتم بود. با تشکر از
دوستان و عزیزانی که در مدت انجام این کار همواره یاور و مدرس‌مانم بودند، به ویژه دوستان عزیزم
آقایان بابایی، شایگان، فتحی، فلسفی و کریمی.

شناسه: ب/ک/۳

صورتجلسه دفاعیه پایان نامه دانشجوی
دوره کارشناسی ارشد



مدیریت تحصیلات تکمیلی

جلسه دفاعیه پایان نامه تحصیلی آقای / خانم: **مهدی توحیدی** دانشجوی کارشناسی ارشد

رشته اگرایش: **تبیل انرژی**

به شماره دانشجویی: **۸۵۰۱۵۲۴**

تحت عنوان: **سیستم سازی حدودی جریان آب کم عمرن با روشن بخزیر شار**

و تعداد واحد: در تاریخ ۱۴/۱۲/۱۳۸۷ با حضور اعضای هیأت داوران (به شرح ذیل) تشکیل گردید.
پس از ارزیابی توسط هیأت داوران، پایان نامه با نمره: به عدد **۸۹/۸** به حروف **نمره هشت و نه** و درجه **کارایی** مورد تصویب قرار گرفت.

امضاءنام و نام خانوادگیعنوان

دکتر شهرام طالبی

استاد/ استادان راهنما:

دکتر محمد رضا چاهیان

استاد/ استادان مشاور:

دکتروی کلستر

متخصص و صاحب نظر داخلی:

دکتر محمد سفید

متخصص و صاحب نظر خارجی:

نماینده تحصیلات تکمیلی دانشگاه (ناظر)

نام و نام خانوادگی: دکتر مهدی آقا صرام

امضاء

چکیده

مهمنترین ویژگی جریان‌های آب کم عمق^۱ کوچک بودن بُعد عمودی آنها نسبت به ابعاد افقی است. از جمله این جریان‌ها می‌توان جریان‌های جوی، جریان ناشی از شکست سد و انواع جریان در کanal‌های باز را نام برد. در جریان‌های آب کم عمق، ارتفاع سطح آزاد، شدت جریان و عدد فرود^۲ عوامل تأثیر گذاری هستند. برای بررسی این عوامل معادلات بقای جرم و ممنتوم روی عمق متوسط گیری شده و با در نظر گرفتن توزیع فشار هیدرواستاتیکی به معادلاتی معروف به معادلات متوسط گیری شده آب کم عمق (معادلات دو بعدی آب کم عمق) دست می‌یابیم. در این پایان نامه برای حل عددی این معادلات از روش گودونف^۳ همراه با حل کننده تقریبی ریمن^۴ - رو^۵ استفاده شده است. به علت خاصیت هذلولوی معادلات، روش‌های مرتبه بالا در نواحی گرادیان شدید دچار نوسان غیرفیزیکی می‌شوند. برای کاهش یا حذف این نوسانات از محدود کننده شار، استفاده شده است. با استفاده از محدود کننده‌های شار در نواحی گرادیان شدید مرتبه روش کاهش یافته که باعث حذف نوسان غیرفیزیکی می‌شود. در حل مسائل شامل شبکه کانال و اصطکاک، معادلات در حالت ناهمگن به کار برده می‌شوند. برای حل این معادلات روش گام جزئی استفاده شده است. براساس این روش ابتدا در یک گام میانی معادله دیفرانسیل معمولی شامل عبارات چشمی حل شده و سپس در گام بعدی معادلات همگن حل می‌شوند. مسائل دو بعدی با استفاده از ترکیب حل‌های مسئله ریمن یک بعدی حل می‌شوند. بر این اساس مسئله ریمن یک بار در جهت x و سپس در جهت y حل می‌شود. در این پایان نامه، جریان‌های مختلفی با این روش مورد بررسی قرار گرفته‌اند که عبارت‌اند از: تست سیچ، شکست سد یک بعدی، باز و بسته شدن دریچه، حالت ساکن در کanal شبکدار، پروفیل‌های طولی سطح آب، جریان عبوری از روی موانع در حالت یک و دو بعدی، پرش هیدرولیکی در حالت‌های یک بعدی، دو بعدی و در کanal با مانع، شکست سد دایروی، شکست یک مخزن مکعبی و شکست همزمان دو مخزن مکعبی. مقایسه بین نتایج مسائل

¹. Shallow water flow.

². Froud number.

³. Godunov

⁴. Approximate Riemann solver.

⁵. Roe

حل شده با اطلاعات آزمایشگاهی و تحلیلی، توانایی بالای روش در شبیه سازی انواع جریان‌های آب کم عمق، به ویژه جریان‌های دارای امواج قوی، را نشان می‌دهد. با توجه به تنوع مسائل حل شده، در حالت‌های یک بعدی و دو بعدی روش گودونف-رو مرتبه دو همراه با محدود کننده شار کارا و دقیق عمل می‌کند و در نواحی دارای گرادیان شدید (موج قوی) هیچ نوسان غیرفیزیکی در نتایج مشاهده نمی‌شود. در مسائل دو بعدی علی‌رغم اینکه میدان حل دارای شبکه بندی مربعی است اما امواج حالت دایروی خود را حفظ می‌کنند و همچنین برخورد امواج به خوبی شبیه سازی شده است، که این بیان کننده توانایی روش گودونف در حالت دو بعدی است. حذف نوسانات غیرفیزیکی در روش مرتبه بالا از مهمترین ویژگیهای روش گودونف-رو همراه با محدود کننده شار است.

فهرست مطالب

فصل ۱. جریان‌های آب کم عمق

۱	۱- مقدمه.....
۲	۲- جریان‌های آب کم عمق
۳	۳-۱ پرش هیدرولیکی
۴	۳-۲-۱ جریان‌های غیر دائمی متغیر سریع
۵	۳-۲-۲ جریان‌های عبوری در کانالهای با کف ناهموار
۵	۳-۳ معادلات ناویر- استوکس
۹	۴- معادلات دو بعدی (متوسط عمقی) آب کم عمق
۱۱	۱-۵ نیروهای محرک
۱۱	۱-۶ تنش کف
۱۲	۷-۱ شکل نهایی معادلات آب کم عمق.....

فصل ۲. روش‌های عددی برای حل معادلات آب کم عمق

۱۵	۱-۲ مقدمه.....
۱۵	۲-۱ انواع روش‌های عددی
۲۱	۲-۲ مروری بر کارهای گذشته

فصل ۳. روش گودونف برای حل معادلات آب کم عمق

۳۰	۱-۳ مقدمه.....
۳۰	۲-۱ روش گودونف در یک بعد.....

۳۱	۱-۲-۳ حل کننده تقریبی ریمن رو
۳۴	۲-۲-۳ روش گودونف مرتبه بالاتر
۳۵	۳-۳ انتروپی ثابت LLF
۳۶	۴-۳ حل کننده HLL
۳۷	۵-۳ اثرات اصطکاک و شیب بستر جریان
۳۹	۶-۳ حالت دو بعدی
۴۴	۷-۳ همگرایی، دقیق و پایداری
۴۷	۸-۳ شرایط مرزی

فصل ۴. نتایج عددی

۵۱	۱-۴ مقدمه
۵۱	۲-۴ نتایج مسائل یک بعدی بدون عبارت چشمی
۵۲	۱-۲-۴ حالت ساکن
۵۴	۲-۲-۴ تست سیچ
۵۵	۳-۲-۴ مسئله شکست سد
۶۷	۴-۲-۴ باز شدن دریچه
۶۷	۵-۲-۴ بسته شدن دریچه
۷۰	۳-۴ نتایج مسائل یک بعدی با عبارت چشمی
۷۰	۱-۳-۴ حالت ساکن در کanal شبیدار
۷۰	۲-۳-۴ پروفیلهای طولی سطح آب
۷۵	۳-۴-۴ جریان در کanal با کف ناهموار
۸۸	۴-۳-۴ پرش هیدرولیکی

۱۰۰	۴-۴ نتایج مسائل دو بعدی
۱۰۰	۱-۴-۴ شکست سد دایروی
۱۰۷	۲-۴-۴ شکست یک مخزن مکعبی
۱۱۲	۳-۴-۴ شکست دو مخزن مکعبی
۱۱۷	۴-۴-۴ پرش هیدرولیکی دو بعدی
۱۱۸	۵-۴-۴ جریان زیر بحرانی عبوری از روی مانع دو بعدی
۱۲۱	۶-۴-۴ جریان فوق بحرانی عبوری از روی مانع دو بعدی
۱۲۳	۷-۴-۴ جریان زیر بحرانی عبوری از روی مانع استوانه‌ای
۱۲۵	۸-۴-۴ جریان فوق بحرانی عبوری از روی مانع استوانه‌ای

فصل ۵. جمع بندی

۱۲۸	۱-۵ نتیجه گیری و جمع بندی
۱۲۹	۲-۵ نظرات و پیشنهادات
۱۳۰	منابع و مراجع

فهرست اشکال

شکل ۱-۱ . نمایی از متغیرهای معادلات آب کم عمق.....	۱۴
شکل ۱-۲ . نمایی از سلول‌ها در حالت یک بعدی.....	۱۷
شکل ۲-۲ : اطلاعات اولیه برای مسئله ریمن. در زمان اولیه اطلاعات شامل دو حالت ثابت هستند که به وسیله یک ناپیوستگی در $x=0$ از هم جدا شده‌اند.....	۲۰
شکل ۱-۴ . نتایج ارتفاع سطح آزاد آب برای مسئله جریان پایدار در زمانهای مختلف.....	۵۲
شکل ۲-۴ . نتایج سرعت آب برای مسئله جریان پایدار در زمانهای مختلف.....	۵۳
شکل ۳-۴ . حالت اولیه مسئله برای تست سیچ.....	۵۴
شکل ۴-۴ . تغییرات ارتفاع سطح آزاد مایع در روی مرز سمت چپ. نسبت به زمان.....	۵۵
شکل ۵-۴ . حالت اولیه مسئله شکست سد.....	۵۶
شکل ۶-۴ . مقایسه حل عددی رو با حل تحلیلی. نسبت ارتفاع بالادست به ارتفاع پایین دست است.....	۵۷
شکل ۷-۴ . مقایسه حل عددی رو با حل تحلیلی. نسبت ارتفاع بالادست به ارتفاع پایین دست است.....	۵۷
شکل ۸-۴ . مقایسه انواع محدود کننده‌های شار برای مسئله شکست سد.....	۵۹
شکل ۹-۴ . نتایج مسله شکست سد در حالتی که هر دو مرز باز هستند.....	۶۰
شکل ۱۰-۴ . نتایج مسله شکست سد در حالتی که مرز چپ باز و مرز راست دیوار است. آزاد.....	۶۱
شکل ۱۱-۴ . نتایج مسله شکست سد در حالتی که هر دو مرز دیوار هستند.....	۶۲
شکل ۱۲-۴ . نتایج مسله شکست سد در حالتی که مرز چپ دیوار و مرز راست باز است.....	۶۲
شکل ۱۳-۴ . مقایسه ارتفاع آزاد در سه روش تقریبی حل مسئله ریمن برای مسئله شکست سد. نسبت ارتفاع بالا دست به ارتفاع پایین دست است.....	۶۳

شکل ۴-۳۰ . ارتفاع سطح آزاد در حالت ساکن روی مانع سهموی.	۸۳
شکل ۴-۳۱ . جریان زیر بحرانی عبوری از روی مانع سهموی و مقایسه بین کار حاضر با نتایج [۹]	۸۴
شکل ۴-۳۲ . جریان فوق بحرانی عبوری از روی مانع سهموی.	۸۵
شکل ۴-۳۳ . ارتفاع سطح آزاد در حالت ساکن برای کanal با تابع کف سینوسی.	۸۶
شکل ۴-۳۴ . جریان زیر بحرانی عبوری در کanal با تابع کف سینوسی.	۸۷
شکل ۴-۳۵ . جریان فوق بحرانی عبوری در کanal با تابع کف سینوسی.	۸۸
شکل ۴-۳۶ . نمایی از مسئله پرش هیدرولیکی....	۸۹
شکل ۴-۳۸ . تأثیر ارتفاع خروجی در محل پرش هیدرولیکی.	۹۱
شکل ۴-۳۹ . پرش هیدرولیکی روی پله در $x=4$ با ارتفاع $3/0$ متر.	۹۲
شکل ۴-۴۰ . پرش هیدرولیکی روی پله در $x=8$ با ارتفاع $3/0$ متر.	۹۳
شکل ۴-۴۱ . مقایسه ارتفاع سطح آزاد در مسئله پرش هیدرولیکی برای دو حالت مختلف وجود مانع با حالت بدون مانع.	۹۴
شکل ۴-۴۲ . پرش هیدرولیکی در کanal با فرورفتگی پلهای از $x=4$ با ارتفاع $3/0$ متر.	۹۵
شکل ۴-۴۳ . پرش هیدرولیکی در کanal با فرورفتگی پلهای از $x=8$ با ارتفاع $3/0$ متر.	۹۶
شکل ۴-۴۴ . مقایسه ارتفاع سطح آزاد در مسئله پرش هیدرولیکی برای دو حالت مختلف فرورفتگی با حالت بدون فرورفتگی.	۹۶
شکل ۴-۴۵ . پرش هیدرولیکی روی مانع سهموی با $a=-0/005$	۹۷
شکل ۴-۴۶ . پرش هیدرولیکی روی مانع سهموی با $a=-0/01$	۹۸
شکل ۴-۴۷ . مقایسه پرش هیدرولیکی روی موائع سهموی با حالت بدون مانع.	۹۹
شکل ۴-۴۸ . نمایی از مسئله شکست سد دایروی.	۱۰۰

..... ۱۰۱	شکل ۴-۴ . مطالعه شبکه برای مسئله شکست سد دایروی.
..... ۱۰۱	شکل ۴-۵ . مقایسه بین کار حاضر با کار لین و همکارانش در مسئله شکست سد دایروی.
..... ۱۰۲ ۱۰۲ شکل ۴-۶ . سطح آزاد آب در زمانهای مختلف برای مسئله شکست سد دایروی با مرزهای باز.
..... ۱۰۵ ۱۰۵ شکل ۴-۷ . سطح آزاد آب در زمانهای مختلف برای مسئله شکست سد دایروی با مرزهای دیوار.
..... ۱۰۷ ۱۰۷ شکل ۴-۸ . نمای کلی از مسئله شکست مخزن مکعبی.
..... ۱۰۸ ۱۰۸ شکل ۴-۹ . ارتفاع سطح آزاد در زمانهای مختلف برای مسئله شکست مخزن مکعبی.
..... ۱۱۳ ۱۱۳ شکل ۴-۱۰ . نمای کلی مسئله شکست دو مخزن مکعبی.
..... ۱۱۴ ۱۱۴ شکل ۴-۱۱ . ارتفاع سطح آزاد در زمانهای مختلف برای مسئله شکست دو مخزن مکعبی.
..... ۱۱۸ ۱۱۸ شکل ۴-۱۲ . ارتفاع سطح آزاد در مسئله پرش هیدرولیکی دو بعدی.
..... ۱۱۹ ۱۱۹ شکل ۴-۱۳ . ارتفاع سطح آزاد در جریان زیر بحرانی عبوری از روی مانع عرضی.
..... ۱۲۰ ۱۲۰ شکل ۴-۱۴ . نمایی از مسئله جریان عبوری از روی مانع مکعبی.
..... ۱۲۰ ۱۲۰ شکل ۴-۱۵ . جریان زیر بحرانی عبوری از روی مانع مکعبی.
..... ۱۲۲ ۱۲۲ شکل ۴-۱۶ . ارتفاع سطح آزاد در جریان فوق بحرانی عبوری از روی مانع عرضی.
..... ۱۲۳ ۱۲۳ شکل ۴-۱۷ . جریان فوق بحرانی عبوری از روی مانع مکعبی.
..... ۱۲۴ ۱۲۴ شکل ۴-۱۸ . نمایی از مسئله جریان عبوری از روی مانع استوانه‌ای.
..... ۱۲۵ ۱۲۵ شکل ۴-۱۹ . جریان زیر بحرانی عبوری از روی مانع استوانه‌ای.
..... ۱۲۶ ۱۲۶ شکل ۴-۲۰ . جریان فوق بحرانی عبوری از روی مانع استوانه‌ای.

فهرست جداول

جدول ۱-۳ حالت‌های مختلف شرایط مرزی [۱]	۴۹
جدول ۱-۴. خطای نسبی روش عددی استفاده شده برای دو مانع مستطیلی و پله در دو حالت جريان فوق بحرانی و زیر بحرانی.....	۸۰

فصل اول

جريان‌های آب کم عمق

۱- مقدمه

تعداد زیادی از جریانها، که الزاماً سیال آنها آب نیست، را می‌توان جزء جریان‌های آب کم عمق دسته بندی کرد. ویژگی عمومی اینچنین جریان‌هایی این است که بعد عمودی آنها خیلی کوچکتر از ابعاد افقی است. جریان‌های آب کم عمق تقریباً افقی هستند، که فرض توزیع فشار هیدرواستاتیکی، ساده سازی در روابط ریاضی و حل عددی را امکان پذیر می‌سازد. علت توجه ریاضیدانان و مهندسان به این معادلات همین ساده سازی‌ها هستند. این جریانها واقعاً دو بعدی نیستند، زیرا به علت اصطکاک کف، ساختار سه بعدی از خود نشان می‌دهند. بعلاوه تغییر چگالی ایجاد شده در نتیجه اختلاف دما یا غلظت، باعث تغییر در جهت سوم (عمودی) می‌شود. با این وجود استفاده از مدل سه بعدی کامل و وابسته به زمان خیلی لازم به نظر نمی‌رسد، زیرا برای موارد زیادی از کاربردهای عملی، معادلات دو بعدی متوسط گیری شده در عمق اطلاعات اساسی را با محاسبات کمتر در اختیار می‌گذارند. بنابراین کافی است شکلی از معادلات حاکم که در عمق متوسط گیری شده‌اند را در نظر بگیریم. این شکل محدود شده معمولاً با عبارت "معادلات متوسط گیری شده در عمق، آب کم عمق" بیان می‌شود [۱].

بعضی از پیشرفت‌های صورت گرفته در زمینه جریان‌های آب کم عمق عبارت اند از [۱]:

- استفاده از مدل‌های سه بعدی در هواشناسی.

• در اقیانوس شناسی، اثرات سه بعدی حتی بصورت مدل‌های لایه‌ای مورد محاسبه قرار می‌گیرند.

• در مسائل مربوط به هیدرودینامیک ساحل و رودخانه، اثرات سه بعدی بویژه دیدگاه تغییر چگالی کمتر مورد توجه قرار می‌گیرند و مدلسازی دو بعدی نتایج قابل قبولی ارائه می‌دهد.

• مدلسازی جریان مایع همراه با انتقال گرما، مواد غیر قابل حل یا ذرات معلق. همچنین معادلات برای مدل با بستر قابل فرسایش نیز توسعه یافته و به کار برده شده است. در ادامه بعضی کاربردهای این نوع جریان‌ها به طور خلاصه آورده شده‌اند.

هدف از انجام این پایان نامه تهیه یک برنامه کامپیوترا برای تحلیل عددی جریان‌های آب کم عمق است. روش عددی استفاده شده دارای دقت مرتبه دو است. با توجه به اینکه روش‌های مرتبه دو در نواحی دارای گرادیان شدید نوسان غیرفیزیکی دارند، در این پایان نامه برای حذف این نوسانات از توابع محدود کننده شار استفاده شده است.

۲-۱ جریان‌های آب کم عمق

یکی از کاربردهای معادلات آب کم عمق متوسط عمقی، جریان‌های جوی هستند که در ابتدا توسط چارنی^۱، فیجورتفت^۲ و ون نیومن^۳ در سال ۱۹۵۰ برای پیش‌بینی عددی آب و هوا به کار برده شد [۱]. آنها از معادلات هیدرودینامیک روی عمق کلی جو انتگرال گیری کردند. با صرفنظر کردن از تغییرات چگالی، به معادلات هواشناسی دو بعدی رسیدند. برای جریان‌های جوی در مقیاس بزرگ، شتاب کوریولیس و تغییرات عرض جغرافیایی تأثیر زیادی دارند. با ایجاد تقریب درپوش صلب^۴، امواج جاذبه سریع^۵ تحت پوشش قرار می‌گیرند. این امواج یکی از مشکلات پیش

¹ Charney

² Fjortoft

³ Von Neumann

⁴ Rigid-lid

⁵ Fast gravity waves

بینی هوا هستند. معادلات دینامیکی به صورت عباراتی از گرددابه پتانسیل و تابع جریان فرمول بندی می شوند.

یکی دیگر از کاربردهای معادلات آب کم عمق، پیش بینی توفانهای سهمگین است. تغییرات سطح آب و جریان به وسیله اختلاف فشارهای جوی و تنش های باد روی سطح آزاد آب بوجود می آیند. اعتبار پیش بینی نوع توفان به اطلاعات نقشه برداری ورودی بستگی دارد.

- جریان های رودخانه ها با جلگه هایشان نوعی از مثال های جریان آب کم عمق هستند. امواج سیلابها در رودخانه معمولاً به آرامی تغییر می کنند و همین موضوع باعث تفاوت رفتار آنها از جریان های جزر و مدى می شود. سرعت انتشار امواج سیلاب کمتر از سرعت جریان است و بنابراین بطور قابل ملاحظه ای کمتر از سرعت مورد انتظار برای امواج جزر و مدى است. این عامل به علت غلبه اصطکاک کف در جریان های جزر و مدى نسبت به جریان های رودخانه ای است.

در مدل های آب کم عمق، تمایل برای کاربرد در جریان های با مقیاس های کوچک وجود دارد. کاربردهای آن از جریان های جزر و مدى و توفانها شروع شده و تا جریان های جزئی حول سازه های هیدرولیکی ادامه دارد. مثالی از این کاربرد، بررسی جریان اطراف موج شکن ها است [۱].

جریان هایی که در قسمتی از ناحیه حل ناپیوستگی دارند را می توان با استفاده از معادلات آب کم عمق تحلیل کرد. به این گونه جریان ها، جریان های متغیر سریع می گویند. نمونه هایی از این جریان ها عبارت اند از: پرش هیدرولیکی و جریان های غیر دائمی متغیر سریع که در ادامه بیشتر توضیح داده می شوند. سایر کاربردهای معادلات آب کم عمق عبارت اند از: جریان های ساحلی، پیش بینی سونامی^۱، جریان های دریاچه، جریان های داخلی و جریان های سیاره ای [۱].

۱-۲-۱ پرش هیدرولیکی

پرش یا جهش هیدرولیکی، از انواع جریان های متغیر سریع است که در بسیاری از کارهای عملی با آن روبرو بوده و عبارت است از تغییر حالت جریان از فوق بحرانی به زیر بحرانی. چنانچه

^۱ Tsunami

آب در قسمتی از مسیر دارای حالت فوق بحرانی بوده و بنا به مشخصات و موقعیت خاص کanal بخواهد تغییر حالت دهد، عمق جریان در مسیر نسبتاً کوتاهی به میزان قابل ملاحظه‌ای افزایش یافته و در نتیجه ضمن ایجاد افت انرژی محسوس، مقدار سرعت به اندازه قابل توجهی کاهش می‌یابد. این پدیده که یکی از پدیده‌های مهم جریان آب در کanalهای باز بوده و از ابتدا تا انتهای آن یک تلاطم و پیچش سطحی آب وجود دارد، به پرس هیدرولیکی یا پرس آبی معروف است. پرس هیدرولیکی در کanalهای باز دارای کاربردها و خواص فراوانی است که می‌تواند به صورت زیر خلاصه گردد [۲]:

۱- کاهش انرژی آب در جریان از روی سدها، سرریزها و دیگر سازه‌های هیدرولیکی به منظور محافظت از قسمت‌های پایین دست.

۲- افزایش دبی خروجی از زیر دریچه‌ها با دور نگه داشتن سطح پایاب^۱ و نهایتاً افزایش ارتفاع مؤثر در عرض دریچه.

۳- مخلوط نمودن مواد شیمیایی جهت تصفیه آب یا فاضلاب و نیز جهت مصارف کشاورزی.

۴- هواده‌ی جریانها و کلزندی فاضلاب.

۵- جدا نمودن هوای محبوس از جریانهای موجود در کanalهای باز دایروی [۲].

۶- مشخص نمودن شرایط جریانهای خاص نظیر وجود جریان فوق بحرانی یا وجود یک سطح مقطع کنترل جهت ایجاد ایستگاههای اندازه گیری کم خرج [۲].

۱-۲- جریان‌های غیر دائمی متغیر سریع

یکی از مسائل مهم کanalهای باز که مورد توجه مهندسین طراح است، جریان‌های غیر دائمی می‌باشند. یک جریان غیر دائمی متغیر سریع عبارت است از جریان موجی که احنانی پروفیل سطح آب در آن تنده، تغییرات عمق جریان نسبت به زمان سریع، مؤلفه قائم شتاب ذرات آب نسبت به کل شتاب قابل ملاحظه و اثر اصطکاک کناره‌ها ناچیز و قابل صرفنظر کردن است. اینگونه جریان‌ها

^۱ Tailwater.

می‌تواند در اثر خرابی یک سد یا باز و بسته شدن سریع سازه‌های کنترل کننده نظیر دریچه‌ها و ... به وجود آیند [۲].

۳-۲-۱ جریان‌های عبوری در کانال‌های با کف ناهموار

با استفاده از معادلات آب کم عمق که شامل عبارت چشمی نیز می‌شوند، می‌توان تغییرات ارتفاع کف کanal را وارد معادلات کرده و حالت‌های مختلف جریان عبوری از روی انواع موائع را مورد بررسی قرار داد.

۳-۱ معادلات ناویر - استوکس

معادلات ناویر - استوکس بیان کننده بقای ممنتوم هستند. معادلات بقای ممنتوم در سه جهت به صورت زیر بیان می‌شود:

$$\frac{\partial}{\partial t}(\rho u) + \frac{\partial}{\partial x}(\rho u^2) + \frac{\partial}{\partial y}(\rho uv) + \frac{\partial}{\partial z}(\rho uw) - \rho fv + \frac{\partial p}{\partial x} - \frac{\partial \tau_{xx}}{\partial x} - \frac{\partial \tau_{xy}}{\partial y} - \frac{\partial \tau_{xz}}{\partial z} = 0 \quad (1-1\text{-الف})$$

$$\frac{\partial}{\partial t}(\rho v) + \frac{\partial}{\partial x}(\rho uv) + \frac{\partial}{\partial y}(\rho v^2) + \frac{\partial}{\partial z}(\rho vw) + \rho fu + \frac{\partial p}{\partial y} - \frac{\partial \tau_{xy}}{\partial x} - \frac{\partial \tau_{yy}}{\partial y} - \frac{\partial \tau_{yz}}{\partial z} = 0 \quad (1-1\text{-ب})$$

$$\frac{\partial}{\partial t}(\rho w) + \frac{\partial}{\partial x}(\rho uw) + \frac{\partial}{\partial y}(\rho vw) + \frac{\partial}{\partial z}(\rho w^2) + \frac{\partial p}{\partial z} + \rho g - \frac{\partial \tau_{xz}}{\partial x} - \frac{\partial \tau_{yz}}{\partial y} - \frac{\partial \tau_{zz}}{\partial z} = 0 \quad (1-1\text{-پ})$$