بررسی تغییرات ریخت پویایی مصبهای جزرومدی مطلوب تحت اثر توأم جزر و مد و امواج عمود بر ساحل با استفاده از شبیه سازی عددی

منیره سادات کیایی^{*۱}، علی کرمی خانیکی^۲، عباسعلی علی اکبری بیدختی^۳ تاریخ دریافت: ۱۳۹۰/۱۰/۱۰ تاریخ پذیرش: ۱۳۹۱/۵/۱۲

چکیدہ

مصبها پهنههایی تأثیرگذار بر مهار کردن حرکات رسوب و توزیع آن در سواحل می باشند. لذا، شناسایی عوامل مؤثر بر آب پویایی مصبها که بهعنوان فرایندهای انتقال و از عوامل مهم در تعیین هندسه و شکل سواحل و مصبها محسوب می شوند، حائز اهمیت اند بسیارند. موج و جزر و مد از عوامل اصلی شکل دهنده ی مصبها می باشند. در این تحقیق، اثر هر دو عامل به صورت توأم، مورد بررسی قرار می گیرد. بدین منظور، یک حوضچه ی ساحلی، که از طریق یک مصب به دریای باز متصل می شود، در محیط نرم افزار مایک ۲۱ همانندسازی شده است. در این شبیه، از یک شبکه ی مثلثی ساختار نیافته، با ابعاد ۱۰ تا شود، در محیط نرم افزار مایک ۲۱ همانندسازی شده است. در این شبیه، از یک شبکه ی مثلثی ساختار نیافته، با ابعاد ۱۰ تا مختلف، به طرف دهانه فرستاده می شود. الگوی جریان نشان می دهد که با شبیه سازی در حالت توأم، ریختشناسی مصب به گونه ای تغییر می کند که پس از گذشتن زمان، به حالت تعادل می رسد، که در این صورت، مصب، مطلوب خواهد بود. علاوه بر آن، به وسیله ی شاخص بدون بعد Hw/Ht فراسنج غالب در مصب را می توان تعیین کرد. برای محاسبه ی عوارض ته نی ی در مصب، ابتدا هر یک را بطور جداگانه، تحت موج تنها و جزر و مد تنها، تعیین کرد. سپس مجموع مقادیر را محاسبه می -کنیم. مقادیر به دست آمده با مقادیر در حالت توأم، یکسان همان به می در این صورت، مصب، مطلوب خواهد بود. تان به وسیله ی شاخص بدون بعد Hw/Ht فراسنج غالب در مصب را می توان تعیین کرد. برای محاسبه ی عوارض ته نشینی در مصب، ابتدا هر یک را بطور جداگانه، تحت موج تنها و جزر و مد تنها، تعیین کرده، سپس مجموع مقادیر را محاسبه می -کنیم. مقادیر به دست آمده با مقادیر در حالت توأم، یکسان هستند.

۱ - دانشجوی دکترای فیزیک دریا، دانشگاه آزاد اسلامی واحد علوم تحقیقات تهران

۲- مدرس دانشگاه آزا د اسلامی واحد علوم تحقیقات تهران و عضوهیأت علمی پژوهشکده حفاظت خاک و آبخیزداری

۳- مدرس دانشگاه آزا د اسلامی واحد علوم تحقیقات تهران

^{*-} نویسنده مسئول: nahid_sadatkiaee@yahoo.com

مقدمه

مصبها به عنوان محل اتصال آبراهه ها و خليجها به دریای آزاد نقش مهمی را در بهره برداری از منابع دریایی ايفا مي كنند. معمولاً به عنوان يكي از مهمترين معبرهاي دریایی مورد استفادهی شناورهای صیادی، تفریحی و تجاری قرار می گیرند. در این گونه موارد، وجود یک معبر یهن، ژرف و پایدار از اهمیت زیادی برخوردار است. تداخل دایمی جریانهای و امواج در مصبها تـأثیرات نـامطلوبی بـر ریخت شناسی مصبها دارند. انباشـتن رسـوب در دهانـهی مصب باعث ایجاد کم عمقی و مشکل در تردد شناورها می گردد، از اینرو در بیشتر موارد، برای پایداری مصب نیاز به لایروبی دوره ای آن، و یا استفاده از سازه های محافظ نظیر بارانداز ها می باشد. شناختن دقیق فرایندهای رسوبی در مصبها نه تنها به استفادهی بهینه از این گذرگاههای حیاتی کمک می کند، بلکه هزینهی نگهداری آنها، و نیز هزینه طرح های حفاظتی را به شدت کاهش مىدهد. شناسايى عوامل مؤثر بر آب پويايى مصبها، كه بهعنوان فرایندهای انتقال مے باشند، از عوامل مهم و تأثیر گذار در تعیین هندسه و شکل سواحل و مصبها محسوب می شود. از جمله این عوامل می توان به اثر امواج و جزر و مد جریانهای دریایی اشاره کرد. در محل اتصال رود به دریا، و در دهانه هایی که جریان ورودی به دریا وجود دارند، تداخل آب ورودی با جریانهای کرانه ای سبب رسوب گذاری در دهانه و کم عمق شدن آن منطقه می گردد، که این امـر، مشـکلاتی را بـرای تـردد شـناورها در آبراهههای ورودی به وجود می آورد. برای جلوگیری از شکل گیری و ایجاد این پدیده ها، شناسایی مشخصه های امواج و جریانهای دریایی ناشی از باد، موج و جزر و مد و همچنین اثر متقابل آنها بر انتقال رسوب حائز اهمیت بسیار است، بنابراین، ضرورری است که از طریق همانندسازی فرایندهای انتقال، آثار تغییرات ناشبی از این پديده، محقق و شناسايي گردد. نتيجه اين تحقيق مي تواند بطور مستقیم بهوسیلهی مهندسین و پژوهشگران برای طراحی سازههای ساحلی مورد استفاده قرار گیرد. شکل ۱ وضعیت جریانهای جزر و مدی، و جریانهای ناشی از اماواج در مصبهای طبیعی (بدون حفاظ) را نشان میدهد. پیچیدگی جریان در مصب، باعث پیچــیده شـدن

الگوی رسوبگذاری و فرسایش نیز می گردد. همانطور که در شکل ۱ نشان داده شده است، دو عارضهی رسوبی مهم در مصبها دیده می شوند که عبارتند از : مصب رسوب برگشتی (ebb shoal) و مصب ناشی از جریان مدی(flood shoal).



شکل۱- جریان های مختلف در مصب ها



شکل۲- عارضه های رسوبی در مصب ها

شکل ۲، عارضه های رسوبی تابع متغیرهای مختلف از جمله: دامنه یجزر و مد، ارتفاع امواج، جریانهای کرانه-ای ناشی از موج و دانه بندی رسوبات می باشد. از نظر تأثیر جزر و مد، مصبها را می توان به سه گروه اصلی جزر کوچک^۱ (دامنه جزر و مد بین ۰ تا ۲ متر)، جزر میانی^۲ دامنه جزر و مد بین ۲ تا ۴ متر) و جزر بزرگ^۳ (دامنه جزر و مد بین ۴ تا ۶ متر) تقسیم نمود. در شکل ۲ انواع مختلف عوارض رسوبی ناشی از جزر و مد نشان داده شدهاند. مشخصات امواج در ساحل، شامل ارتفاع و جهت موج نیز تأثیر قابل ملاحظه ای بر عوارض رسوبی در مصبها دارد. این تأثیر از دو جهت قابل بررسی است؛ از

1-micro- tidal 2-meso- tidal 3-macro- tidal

یک طرف تداخل موج و جریانهای جزر و مدی بر شکل عارضه ها تأثیر گذار است، از طرف دیگر، جریانهای کرانه ای ناشی از موج باعث تغییر در شکل این عارضه ها میشود. در شکل های ۳ و ۴ تأثیر امواج و جریانهای کرانه ای بر عوارض رسوبی در مصب ها به صورت خلاصه ارائه شده است.



شکل ۳- تأثیر جریانهای کرانه ای ناشی از موج بر عارضه های رسوبی(Fitz Gerald et al., 2000)



از نظر شدت نسبی موج و جزر و مد، مصب ها را در سه گروه: جزر و مد غالب^۱، موج غالب^۲و ترکیبی^۳ می توان طبقه بندی کرد. شکل ۵، محدودهی هر یک از این گروهها را نشان میدهد (Davis and Hayes, 1979).



ىرج غاب

شکل ۵- طبقه بندی مصبها از نظر تأثیر امواج و جزر و مد (Davis and Hayes, 1980).



شکل ۶- بر همکنش موج – جریان در یک مصب جزر و مدی (Ding et al., 2010).

با توجه بـه شـکل ۶، برخـورد امـواج بـا جریـان در مصبهای جزر و مدی، منجر به تیزی موج و کـاهش طـول آن می شود که این امر در کشتیرانی بسیار خطرناک است. بر همکنش قوی میان جریان و امواج باعث تغییـر ریخـت شناسی مصب و نهرهای ناوبری می شود. در حالت توأم، بـا

- 1 -tide dominated
- 2- wave dominated
- 3- Mixed Energy

ایجاد گودالهای غیـر عـادی در نهرهـا باعـث افـزایش کـم عمقی در خارج از مصب می گردد.

دینگ و وانگ (۲۰۱۰) انتقال و تغییر شکل موج را در مصبهای جزر و مدی را در چنین جریانهای با استفاده از شبیه CCHE2D- coast در مدت ا ساعت همانند سازی نمودند. از معادلات موج برای محاسبهی فرایندهای ناشی از موج، مانند تفرق، شکستن، کم عمقی و اصطکاک بستر بهره بردند. سپس، شبیه را با شبیه آب پویایی جفت نموده و برای چند ماه شبیه سازی کردند. پس از آن با داده های میدانی سال ۱۹۹۹ در بندر Gray مقایسه و واسنجی کردند. نتایج، بیانگر آن است که شبیه موج توأم، واسنجی کردند. نتایج، بیانگر آن است که شبیه موج توأم، دوره های جزر و مدی در حوضچه است، به خوبی نشان می دهند. بدون در نظر گرفتن شرایط توأم جزر و مد و موج، نمی توان مؤلفه های تناوبی دراز مدت امواج را در مصبها لحاظ نمود.

فیتز جرالد و همکاران (۲۰۰۱) فرایند فرسایش داخلی مصبها را مورد بررسی قرار دادند. بنابر این تحقیق، عامل اصلی فرسایش، امواج دوره کوتاه به همراه جریان جزرومدی است. در این تحقیق، از شبیه فیزیکی برای شرایط مختلف: موج تنها، جزرومد همراه با موج و تغییر تراز آب استفاده می شد. نتایج به دست آمده نشان می دهند که میزان فرسایش در حالت موج تنها نسبت به اثر توأم جزرومد و موج، کمتر می باشد.

میلیتلو و کراس (۲۰۰۳) نسبت به همانندسازی یک مصب ۸۵ و MM ۵ و عمق ۸۵ اقدام کردند. برای شبیه سازی این منطقهی ساحلی ابعاد حوضچه ۸۸ در نظر گرفته شد. ابعاد مصب، خلیج و نهر تقریباً همان ابعاد مصب Shineock در نیویورک، می باشد. شبیه سازی برای موج و جزر و مد به تنهایی و در حالت تؤام با استفاده از شبیه(ST WAVE(2D انجام شده است. نتیجه این تحقیق نشان میدهد که امواج، رسوبات را در مقابل قسمت بالادست بارانداز ته نشین کرده، و بستر را در نزدیک ساحل، در لبه های پایین

روی ناحیهی رسوب برگشتی^۲ مواد بالادست را حرکت داده و این ناحیه را با فرسایش تپه ها و مواد ته نشین شده مسطح می کند. برای شرایط واداشت، امواج غالب می باشند و جریانهای جزرومدی، با تغییر جهت جریان-های روزانهی مدی، ریخت شناسی ورودی مصب و کناره-های بالادست رسوب برگشتی را تغییر می دهند. بنابراین، شبیه سازی موج و جریان جزرومدی و انتقال رسوب، به صورت توأم، یک مصب مطلوب را می سازد.

موریس و همکاران (۲۰۰۱) به اندازه گیری کیفی و کمّی ریختشناسی مصب Barranova در پرتقال تحت تأثیر جزر و مد و موج با استفاده از عکسبرداری که طى ٧ماه انجاميد، اقدام نمودند. نتايج، تحت تأثير فراسنج-های موجی، حالت مختلط، امواج و تغییر تراز آب ناشی از جزر و مد به دست آمدند. آنها دریافتند که وقتی توفان وجود دارد، زبانههای سدی در غرب و کناره های پایین دست مصب، فرسایش می یافته، و آهنگ فرسایش آن ۳ متر در روز می باشد. این در حالی است که میانگین فرسایش برای حالت توأم، ۰.۴۷ متر در روز است، که تقریباً ۸۰ درصد فرسایش آن ناشی از توفان میباشد. هنگام فرسایش، پهنای مصب در مدت ۷ ماه، ۶۰ متر افزایش می یابد. موقعیت و مکان مصب مستقیماً به شرایط موج مربوط است. موقعیت نهر در جهت جنوب شرقی به طرف جزیره Ihada Barreta در آمریکا است که به اندازهی ۷۵ متر (۰.۳۵ متر در روز) با تغییر جهت جریان كرانه اى تغيير مىكند. اين منطقه تحت اثر موج كوچك و جریانهای جزر و مدی (نیروهای غالب در منطقه) که از جنوب شرقی میآیند، به صورت پایدار باقی می مانند.

می Arcachon مصب (۲۰۰۱) مصب Arcachon را تحت شرایط جزر و مد، موج و حالت توأم، با استفاده از شبیه دو بعدی افقی، ریخت شناسی مصب را که شامل آب پویایی، انتقال رسوب، موج و تغییرات بستر بود، همانند سازی نمود. عمق مصب ۳ متر و ابعاد آن از طرف ساحل ۲۰ کیلومتر طول و ۸ کیلومتر عرض است وقتی که یک یا دو نهر در بین مصب و اقیانوس تشکیل می شود. اجرای شبیه از سال ۱۹۹۳ شروع گردید و نشان داد که باز کردن یک نهر جدید در انتهای زبانههای شنی sand spit در شرایط

1- Erosion

بزرگترین دامنه یجزر و مدی به همراه جریان کرانه ای بهترین نتایج را می دهد. موج و جزر و مد بهترین نقش را در مدت زمان طولانی، برای تغییر ریخت شناسی مصب بازی می کنند. همچنین، نشان می دهد که تولید نهر و سامانه های بارگذاری با مشاهدات قبلی قابل مقایسه است، بخصوص وقتی که حوضچه به اقیانوس متصل نشود. در این حالت، جزر و مد و موج در اجرای شبیه، در یک دوره ی ده ساله، ثابت در نظر گرفته می شود.

چن و همکاران (۲۰۱۲) الگوی جریان و رسوبگذاری تحت اثر جزر و مد تنها، موج تنها و حالت توأم، برای دو نوع مصب مطلوب و طبیعی را با استفاده از شبیه عددی Near CoM-TVD مورد بررسی قرار دادند. الگوی جریان و رسوبگذاری نشان داد که، در حالت جزر و مد تنها، برای مصب مطلوب و هم مصب طبیعی، دو گردابه در طرفین نهر به وجود می آید. همچنین، در حالت موج تنها، ناپایداری بستر فقط در مصب طبیعی اتفاق می افتد و در حالت توأم، دو گردابه با چرخش معکوس را در نزدیکی نهر برای مصب طبیعی و مطلوب مشاهده کردند.

در این تحقیق، ضمن بررسی مطالعات سایر محققین، اثر موج و جریان جزر و مدی را بر الگوی فرسایش و رسوبگذاری در مصب را با استفاده از نرمافزار Mike 21/3 مورد بحث و بررسی قرار میدهیم. برای این منظور یک نهر جزر و مدی، که از یک طرف به یک حوضچه و از طرف دیگر به دریا مشرف است، جهت مطالعهی الگوی جریان و رسوبگذاری تحت جریان جزر و مدی و امواج عمود بر ساحل، همانند سازی میشود.

مواد و روشها

شبیه عددی مورد استفاده

برای دستیابی به اهداف تحقیق از نرمافزار همانند سازی Mike 21 که بهوسیلهی مؤسسهی هیدرولیک دانمارک با همکاری مؤسسهی کیفیت آب پایهریزی و توسعه یافته، استفاده شده است. این نرمافزار از قابلیتهای محاسباتی و نموداری بالایی در زمینه همانند سازی فرایندهای پیچیدهی ساحلی در نواحی کمعمق، خلیجها و دریاها برخوردار است. برنامه مورد استفاده در این تحقیق، دریاها برخوردار است. برنامه مورد استفاده در این تحقیق،

یک سامانه یهمانند سازی پویا برای کاربردهای ساحلی در مصبها و محیطهای رودخانه ای می باشد. برای شبیه سازی انتقال رسوب ناشی از موج و جزر و مد، از زیر مجموعه های شبیه برنامه اصلی Couple Model FM کسه شسامل برنامه آب پویسایی یسا جریسان Sand (Hydrodynamic, HD)، انتقال رسوب (Sand Spectral wave, انتقال رسوب (Sy Spectral wave, از طریق ایجاد یک (SW) استفاده شده است. همچنین، از طریق ایجاد یک رابطه بین این سه مدول، همانندسازی نحوه ی بازخورد کامل بین تغییرات تراز بستر بر اثر گردشهای ناشی از موج و جریان را به صورت توأم ارائه می دهد. در این تحقیق، از این شبیه دو بعدی استفاده شده است.

طراحي و نحوهي اجراي شبيه

برای بررسی اثر توأم موج و جریان جزر و مدی بر الگوی جریان ناشی از موج و تأثیر آن بر رسوب گذاری و فرسایش در مصب، از حوضچهای که بهوسیلهی شبیه سازی فیزیکی مطالعه شده، بهرهوری می گردد. این مصب تحت اثر موج با ارتفاع های مختلف ۲/۷۵، ۲/۱ و ۲/۲ متر و دورهی ثابت ۸ ثانیه، جزر و مد با طول های ۱ متر (ریزمقیاس) و ۲/۵ متر (میان مقیاس) و ۲/۵ متر (بزرگ مقیاس) با دورهی نیم روزانه (۴۴۷۵ ثانیه) به صورت جداگانه و توأم، مورد بررسی قرار می گیرد. ابعاد حوضچه و مصب در شکل ۶ نشان داده شدهاند. شکل ۷ پستی و بلندی بستر و شبکه بندی آن جهت استفاده در شبیه سازی عددی را نشان می دهد.

جدول ۱- فراسنجهای شبیه سازی

فراسنجها	مقادير			
طول، عرض، عمق مصب	۶، ۸۰۰، ۸۰۰ متر			
گره ها، جزء ها، تعداد لایه	۲ ۸۶۶۸، ۵۴۳۸۱، ۲			
زمان شبیه سازی، گام زمانی	۲روز، ۲ ثانیه			
شرايط اوليه	Cold start، رجوع به جدول ۲			
شرايط مرز باز	طول جزر و مد 1,2.5, 4.5m, طول			
	T= 12hr			
(D ₅₀)قطر رسوب	۰.۲mm			
چگالی آب	۲۶۵۰kg/m ³			
سرعت سقوط ذرات	۰.۰۶m/s			
تنش بحراني	۰.۰۸			
تخلخل	۵			
زبری بستر	ΥΥ (m ¹ /s)			
گرانروی افقی گردابه	m ¹			
(ضریب لزجت افقی گردابه)	·. ۲۸ (<u></u>)			
شيب بستر	•.••۴۴			
حد بیشتر عدد جریان	• . A			



جدول ۲- مشخصات موج و جزرومد در هر یک از مراحل اجرا بد اساس شیبه 1976 Haves

بر العاش شبية ١٠/١٠ (١٩٩٤)						
شمارهی اجرا	طول جزر	ارتفاع	دورەى جزر	تناوب	زاويه	
(ترکيب)	و مدی	موج	و مد	موج	تابش	
	(متر)	(متر)	(ساعت)	(ثانيه)	موج	
١	•	۵۷. ۰	١٢	٨	٩٠	
٢	•	۱.۵	١٢	٨	٩٠	
٣	•	۲.۲	١٢	٨	٩٠	
۴	١	•	١٢	٨	٩٠	
۵	١	۵۷.۰	١٢	٨	٩٠	
۶	١	۱.۵	١٢	٨	٩٠	
۷	١	۲.۲	١٢	٨	٩٠	
٨	۲.۵	•	١٢	٨	٩٠	
٩	۲.۵	۵۷.۰	١٢	٨	٩٠	
١٠	۲.۵	۱.۵	١٢	٨	٩٠	
11	۲.۵	۲.۲	١٢	٨	٩٠	
١٢	۴.۵	•	١٢	٨	٩٠	
١٣	۴.۵	۵۷.۰	١٢	٨	٩٠	
14	۴.۵	۱.۵	١٢	٨	٩٠	
۱۵	۴.۵	۲.۲	١٢	٨	٩٠	

ناشی از موج و تغییرات تراز بستر تحت تأثیر جزر و مد با ارتفاع ۲/۵ متر نشان میدهد. برای بررسی اثر توأم بر الگوی جریان و رسوبگذاری و فرسایش در مصبها، الگوی جریان (از حالت مد به جزر) و نیمرخ آن را در امتداد مصب برای جزر و مد با ارتفاع ۲/۵ متر با تناوب ۱۲ ساعت و موج با ارتفاع ۱/۵ متر با تناوب ۸ ثانیه رسم نمودیم که در شکل ۱۰ آورده شده است. شکلهای ۱۱، ۲۱، ۳۱، به ترتیب، نیم رخهای تغییرات سرعت جریان و تغییر تراز نشان می دهند. ابتدا به بررسی اثر هر یک از عوامل موج تنها، جزر و مد تنها بر الگوی جریان، و رسوبگذاری و فرسایش پرداخته، سپس حالت توأم را مورد بررسی قرار میدهیم. در انتها، تأثیر عامل ارتفاع بر روی الگوها مورد ارزیابی قرار خواهد گرفت. این الگوها به شرح زیرند :



نتايج اجراي شبيه

شکل ۸، توزیع تغییرات بستر (شکل ۸- الف) و سرعت جریان (شکل ۸- ب) را تحت تأثیر موج تنها با ارتفاع ۱/۵ متر، نمودار ۹- الف و ب، توزیع سرعت جریان



الف- توزیع تغییرات بستر تحت تأثیر موج تنها ب- توزیع تغییرات سرعت جریان تحت تأثیر موج تنها شکل ۸- توزیع تغییرات بستر و سرعت جریان تحت تأثیر موج تنها با ارتفاع ۱/۵ متر (بردارها جهت و سرعت جریان را نشان















ج- توزیع تغییرات بستر تحت تأثیر جزر و مد و موج. د- توزیع سرعت و جهت جریان، تحت تأثیر جزر و مد و موج (حالت جزر به مد که تا مد نیز ادامه دارد اما گردابه ها کوچکتر گردیده، سپس حذف می شوند). شکل ۱۰- توزیع تغییرات بستر و سرعت جریان تحت تأثیر موج با ارتفاع ۱/۵ متر و جزر و مد با ارتفاع ۲/۵ متر در دو حالت میانه



تناوب ۸ ثانیه در مقطع ۱.



الف- توزیع طولی تغییرات سرعت جریان ب- نیمرخ طولی تغییرات تراز بستر شکل ۱۲- تغییرات سرعت جریان و تغییرات بستر ناشی از جزر و مد با ارتفاع های مختلف در مقطع ۱.

بحث و نتیجهگیری الف- بررسی الگوی جریان و رسوبگذاری تحـت اثر موج و تأثير ارتفاع موج:



۱-انتقال رسوب به کناره های دهانه بهوسیلهی جریانهای گردایی

۲- رسوبگذاری در کناره های عرضی آبراهه ۳- تخلیهی دهانه به بالادست و پایین دست ۴ - تشکیل مصبهای جزری و مدی شکل ۱۴ – الگوی جریان و انتقال رسوب در مصب تحت اثر عملکرد امواج عمود بر ساحل (کرمی خانیکی و همکاران،

.(189.

چهار گردابه در دو طرف دهانهی مصب ایجاد می شود که منجر به انباشتن رسوب در دیوارههای عرضی مصب، و فرسایش در قسمتهای میانی و کم عمقی دهانه آبراهه گردد. گردابهها آب و رسوب قسمت میانی آبراهـه را به بالادست و پایین دست مصب منتقل کرده و تشکیل مصب مدی و جزری را میدهند (شکل ۹). با افزایش ارتفاع موج، الگوی جریان تغییری نمی کند، هار چند سرعت و شعاع گردابهها افزایش می یابد. در حین افزایش شعاع گردابهها، نفوذ آنها به داخل دهانه نیز افزایش می یابد، این در حالی است که سرعت گردابه های سمت

دریا نسبت به ساحل بیشتر می شود. (نقاط ۱، ۲ و ۳ در شکل ۸). با افزایش ارتفاع موج، میزان ارتفاع مصب های بالادست و پایین دست مصب افزایش یافته، و قله آنها به سمت آب عمیق پیشروی میکند، در حالی که چالهی ایجاد شده در وسط دهانه نیز ژرف تر شده و به سوی آب عمیق متمایل می گردد؛ به عبارت ساده تر، فرسایش در وسط آبراهه افزایش می یابد. با هجوم امواج مرتفع سرعت جریان ناشی از موج افزایش می یابد که این امر باعث افزایش انتقال رسوب و رشد نرخ تراز بستر در مناطق ساحلی (تحت موج عمود بر ساحل) می شود Wu, .(2011)

ب- بررسی الگوی جریان و رسوبگذاری در مصب تحت اثر جزر و مد را می توان در چهار وضعیت مختلف، تشريح كرد.



دلتای جزری



۴-تبدیل از جزر به مد ۳- حالت جزر شکل ۱۵- الگوی جریان و رسوبگذاری ناشی از جزر و مد تنهادر مصب (کرمی خانیکی و همکاران، ۱۳۹۰)

هنگام مد و در زمان جزر، جریان قبل از رسیدن به دهانه همگرا گردیده و ضمن عبور از آن بر سرعتش افزوده شده، و پس از عبور از دهانهی مصب جریان مجدداً واگرا گشته و به وضعیت قبل از مصب برمی گردد (شکل ۱۵). در این مراحل، دهانه دچار فرسایش شده و دلتاهای مدی و جزری در طرفین مصب، شکل می گیرند. هنگام تغییر وضعیت از مد به جزر و یا بر عکس، تغییر جهت جریان با فرایند بسیار جالبی همراه است، بطوری که در مرحله ی انتقال از مد به جزر، گردابههایی در بالادست دهانه، و در طرفین آن، تشکیل می شود، که در حالت جزری نیز ادامه

دارد. جهت این گردابه ها طوری است که رسوب را به داخل مصب هدایت کرده و باعث کم عمقی مصب، بخصوص در کناره ها می شود (نقاط ۴، ۸ و ۱۲ در شکل (۱۶). رسوبی که در این مرحله در دهانه تجمع می کند، پس از تکامل جریان جزری به سمت دریا رانده شده و در سمت دریا، دلتای جزری را تشکیل می دهد. هنگام تبدیل وضعیت از جزر به مد، دقیقاً عکس این پدیده اتفاق افتاده و مصب مدی در بالادست دهانه شکل می گیرد. افزایش دامنه ی جزر و مد تأثیری بر ماهیت این پدیده نگذاشته و تنها شدت آن را تغییر می دهد. با افزایش دامنه ی جزر و مد، ابعاد عوارض رسوبی در مصب افزایش می یابد، هر چند مد، ابعاد عوارض رسوبی در مصب مدی متفاوت است نرخ رشد مصب جزری با مصب مدی متفاوت است (Castelle, et al., 2004)

ج- الگوی جریان و رسوبگذاری تحت اثر جـزر و مد و موج به صورت توأم

برای بررسی الگوی جریان ناشی از تأثیر همزمان موج و جزر و مد، تأثیر آن بـر رسـوبگذاری و فرسـایش در مصب، شبیه عددی حوضچه (شکل ۶)، برای ترکیب های مختلف موج و جزر و مد (جمعاً ۱۵ ترکیب) مطابق شکل ۱۶ و جدول (۱) اجرا شد. نتایج همانند سازی برای هر یک از ترکیبهای فوق، در چهار حالت مد، جزر، تبدیل مد به جزر و تبدیل جزر به مد (شکل ۱۸)، اجرا گردید. بررسی الگوی جریان و انتقال رسوب تحت تأثیر موج و جزر و مد در مصبها، میزان رسوبگذاری و فرسایش قبل، بعد از آبراهه و در داخل آن که شامل طول فرسایش در دهانه (L_2) و طول رسوبگذاری قبل از دهانه (L_1) و طول رسوبگذاری بعد از دهانه (L₃) و ارتفاع رسوبگذاری قبل (D_1) و بعد از دهانه (D_3) و فرسایش در دهانه (D_2) بر (D_1) حسب متر، تعیین نموده، سپس، نمودار میزان تغییرات رسوبگذاری و فرسایش، برای سه حالت موج تنها، جزر و مد تنها، و توأم رسم شد. شکل ۱۸ الگوها را در حالتهای مختلف جزر و مدی به نمایش می گذارد.

شکل ۱۶، نیمرخ طول فرسایش در دهانه (L_2) و رسوبگذاری قبل از دهانه(L_1) و طول رسوبگذاری بعد از دهانه (L_3) فرسایش در دهانه و ارتفاع رسوبگذاری قبل (D_1) و بعد از دهانه (D_2) و فرسایش در دهانه (D_2) بر حسب متر

مسافت در امتداد کتال مصب (متر)



شکل ۱۷، تغییرات سرعت و تغییرات بستر ناشی از موج و جریان جزرومدی به صورت توأم (Hayes, 1979)



شکل ۱۸ - مقایسهی میزان تغییرات رسوبگذاری قبل (۳۰۰ - ۰) و بعد از دهانه (۲۰۰ - ۵۵۰) و فرسایش در دهانه (۵۵۰ - ۳۰۰) برای موج تنها (ستون سبز)، جزر و مد تنها (ستون قرمز) و توأم (ستون آبی) نتایج همانندسازی، الگوی جریان را به صورت دو گردابه در پایین دست مصب در حالت جزری و مدی نشان

میدهد. این گردابه ها در مقایسه با گردابه های ایجاد شده در حالت جریان تنها، کوچکتر و دورتر میباشند. این نتايج با نتايج Wu, 2011 مطابقت دارند. عملكرد رسوبي نشان میدهد که با هجوم امواج به طرف آبراهه، در نزدیک دهانهی ورودی، روی ناحیهی گرداب کم ژرفا، شکسته شده و مواد بالادست را حرکت میدهد و پس از فرسایش آبراهه، تەنشستها را در نزدیک ساحل انباشته میکند، که با گذشت زمان و با شکست مجدد موج در نزدیک ساحل، حجم رسوبها را در ناحیهی پایین دست دهانه (flood) shoal افزایش میدهد. اما در این میان، جریانهای جـزر و مدی، هنگام تبدیل مد به جزر، ریخـتشناسـی دهانـهی ورودی مصب را تغییر میدهند، به این ترتیب که رسوبهای پایین دست را در ناحیه گرداب کم ژرفا انباشته میکنند و حجم آن را افزایش میدهند. (نقاط ۵، ۶، ۷، ۹، ۱۰، ۱۲، ۲۳، ۱۴، ۱۵). با شکست امواج بعدی در دهانهی مصب (روی مصب جزری) رسوب ها، حرکت داده شده، به طرف داخل آبراهه هدایت گردیده، و باعث مسطح شدن و کاهش ارتفاع مصب جزری می شوند. در حالت جزری و مدی، این تهنشستها به طرفین دهانه هدایت می شوند (شکل ۱۲). ذکر این نکته حائز اهمیت است که در این میان، میزان فرسایش در دهانه با حجـم رسـوبهای ته نشین شده در دو طرف دهانه برای هر سه حالت یکسان است؛ بهعبارت دیگر، انتقال رسوب خالص تحت نیروی ثابت، صفر است. این در حالی است که انتقال رسوب همچنان وجود دارد (نمودار ۱۸)؛ بنابراین، می توان نتيجه گرفت که فرايند انتقال رسوب فعال بوده و با شبيه سازی موج، جریان و انتقال رسوب، به صورت توأم، ریختشناسی مصب به گونهای تغییر میکند که یس از گذشتن زمان طولانی، به حالت تعادل میرسد که در این صورت، مصب، مطلوب خواهد بود. این موضوع با نتایج حاصل از تحقیقات ارتش آمریکا که در سال ۲۰۰۲ فرایند فرسایش مصبها را مورد مطالعه قرار دادند، مطابقت دارد.

با مقایسهی نمودارهای جزر و مد تنها، موج تنها و توأم، و با توجه به شکل ۱۲میتوان گفت که فرسایش در دهانهی مربوط به حالت موج تنها از فرسایش ناشی از حالت توأم کمتر است (Militello., 2003). این در حالی است که عامل جزر و مد باعث افزایش حجم مصب

جزری، و حالت توأم باعث افزایش حجم مصب مدی میشود؛ بنابراین، جزر و مد نقش موثری در تغییر عوارض رسوبی در بالادست دهانه و آبراهه را دارد، و امواج تناوب کوتاه و توأم نقش بسزایی را تغییر ریختشناسی و انتقال رسوب در سمت ساحل دارند.

تأثیر فراسنج ارتفاع موج در انتقال رسوب و تغییر میزان رسوبگذاری و فرسایش بسیار حائز اهمیت است؛ به همین منطور، الگوی جریان و رسوبگذاری تحت اثر جزر و مد و موج به صورت توأم، بر اساس این فراسنج یعنی ارتفاع موج، (نقاط ۵، ۶، ۷، ۹، ۱۰، ۱۱، ۱۳،۱۴ و ۱۵ در شکل ۱۷)، را می توان در سه گروه مختلف به شکل زیر بیان کرد:

۱- در نقاط ۵، ۶، ۷ و ۱۱، که اندازهی دامنه یجزر و مد کم، و میزان ارتفاع موج نسبتا زیاد است، عملکرد توأم موج و جزر و مد، تقریباً مشابه الگوی موج تنها (شکل ۱۴) میباشد. این حالت را اصطلاحاً حالت موج غالب (ave dominated) مینامیم. در این حالت عموماً چهار گردابه در طرفین مصب تشکیل گردیده و در بالادست و پایین دست و طرفین آبراهه، مصب کم عمقی داریم.

۲- در نقاط ۱۳، ۱۴ و ۱۵، که میزان دامنه ی جزر و مد زیاد و اندازه ی ارتفاع موج نسبتاً کم (امواج کوتاه کـه ارتفاع آن از ۱.۵ متر کم تر است) است، عملکرد توأم موج و جزر و مد، تقریباً مشابه الگوی جزر و مـد تنها (شـکل ۱۵) میباشد. این حالت را اصطلاحاً حالت کشـند غالب کردابه در طرفین مصب بسته به وضعیت کشـند تشـکیل میشود؛ که به نوبه خود باعث ایجاد کـم عمقی سمت ساحل در حالت مد (سیل کم ژرفا) و کـم عمقی سمت دریا در حالت جزر (گردابه کم ژرفا) میگردد.

۳- در نقاط ۹ و ۱۰، که دامنه یجزر و مد و ارتفاع موج حالت متعادلی دارند (هیچ کدام غالب نیستند)، عملکرد توأم موج و جزر و مد، با هر یک از الگوهای ۱۴و ۱۵ فوق متفاوت خواهد بود. این حالت را اصطلاحاً حالت مختلط یا اختلاطی (Mixed Energy) مینامیم.

بنابر نتایج این تحقیق، چهار محدوده مختلف از نظر مقادیر نسبی ارتفاع موج و دامنه جزر و مد می توان تعریف نمود که عبارتند از: $H_w/H_t > = 1.5$ wave dominated $l = < H_w/H_t < 1.5$ mixed energy (Tide

Dominated) $/H_t \ge 0.5$ mixed energy (Wave H_w Dominated) $H_w/H_t < 0.5$ Tide dominated

ارتفاع جزر و مد بر حسب متر است. محدودهی جزر و مد غالب، موج غالب، کارمایه توأم (موج غالب) ارتفاع موج و H_w,H_t در روابط بالا و کارمایه توأم (جزر و مد غالب) برای ۱۵ نقطه در نمودار ۱۹ نشان داده شدهاند. با توجه به این شکل، بیشترین فراوانی مربوط به حالت جزر و مد غالب، و سپس موج غالب، پس از آن حالت مختلط – جزر و مد غالب، و در نهایت مختلط – موج غالب خواهد. درصد فراوانی امواج در نمودار فراوانی (مودار ستونی) شکل (۱۹) آورده شده است, 2004)



شکل ۱۹- نمودار فراوانی محدودهی امواج **محاسبهی عوارض رسوبی ناشی اثر موج و جــزر و** م**د به صورت توأم**

همان طوری که در قسمت قبل دیدیم، مشخصه های امواج (ارتفاع و تناوب بخصوص ارتفاع) نقش مؤثری را در تغییر عوارض رسوبی در دارند. برای بررسی این عوامل، تغییرات بستر حاصل از همانند سازی را برای ۱۵ نقطه محاسبه کرده و پس از آن، معادلات عوارض رسوبی را بر حسب این دو فراسنج با استفاده از نرم افزار بهدست آوردیم. در نهایت، نمودار هر یک را در امتداد آبراهه رسم کردیم. این نمودارها شامل L، D (در شکل ۱۷) و Y (در شکل ۱۲) به ترتیب، طول، ارتفاع و عرض رسوبگذاری و

فرسایش در مصب، بر حسب متر، میباشند. شکل ۱۷، نمونهای از تغییرات بستر ناشی از جزر و مد با ارتفاع ۲/۵ متر و موج با ارتفاع ۲/۲ متر است که نیمرخ آن در امتداد آبراهه رسم شده است. شکلهای ۱۸، ۱۹ و ۲۰ نمودار مقادیر تخمینی و نتایج حاصل از همانند سازی را مقایسه میکنند. معادلات هر یک از مقادیر عوارض رسوبی در زیر نمودارها آمده است.



شکل ۲۰ – نیمرخ تغییرات رسوبگذاری و فرسایش در امتداد آبراهه (خطوط سیاه، محدوده نهر را نشان میدهد).



الف- نمودار ارتفاع رسوبگذاری قبل از دهانه.





$\begin{array}{l} 0.968 H_t^{-0.314} \times T_t^{0.625} + 6.488 H_w^{0.656} \times \\ T_w^{0.955} \end{array}$	
$\begin{split} L_{2}est &= L_{2}tide + L_{2}wave = \\ 0.922H_{t}^{0.586} \times T_{t}^{0.526} + 1.01H_{w}^{-0.183} \times \\ T_{t}^{0.619} \end{split}$	(٢)
-w	(٣)

 $L_1est = L_1tide + L_1wave =$



(1)

دارند. با توجه به مطالب یاد شده در بالا، مے توان گفت که به علت پیچیده بودن الگوی جریان و رسوبگذاری در حالت توأم، برای محاسبهی عوارض رسوبی در مصب، ابتدا هر یک را بطور جداگانه، تحت موج تنها و جزر و مد تنها، تعیین کرده، سپس مجموع مقادیر را محاسبه مینماییم. مقادیر بهدست آمده با مقادیر در حالت توأم، یکسانند. لازم به ذکر است که با توجه به ضرایب وایازی، مقادیر توأم و حالت تنها با خطا همراهند. پیش بینی می شود که جملههای غیر خطی، و عواملی نظیر بر همکنش موج و جریان، و همچنین جزر و مد، جریانهای برگشتی از ساحل یا زبانههای سدی، جریان امواج بازگشتی، شکست موج در منطقهی خیزاب ساحلی نقش موثری را در این باره داشته باشد، که باید در نظر گرفته شده، و در نهایت محاسبه و در روابط لحاظ گردد، که در این جا در نظر گرفته نشد. منابع

رسوبگذاری و فرسایش با مقادیر شبیه سازی مطابقت

- Castelle B., Bourge, J., Molnar, Strauss, N. D., Deschamps, S. and Tomlinson, R. 2004. Dynamics of a wave-dominated tidal inlet and influence on adjacent beaches, Currumbin Creek, Gold Coast, Australia, Coastal Engineering 54 (2004) 77–90.
- Cayocca, F. 2001, Long-term morphological modeling of a tidal inlet: The arcachon basin, France, Coastal Eng 42: 115–142.
- Chen J. L., Hsu, T., and Fachin Shi. 2012. Numerical modeling of hydrodynamics and sediment transport of New River Inlet (NC) using Near COM-TVD, Center for Applied Coastal Research, Civil & Environmental Engineering University of Delaware, and Newark, DE 19716, USA.



 $D_1 est = D_1 tide + D_1 wave = 0.203 H_t^{-0.414} \times T_t^{0.041} + 0.261 H_w^{0.267} \times T_w^{0.103}$

(λ)

 $D_2 est = D_2 tide + D_2 wave = 0.139 H_t^{0.243} \times T_t^{0.07} + 0.261 H_w^{0.294} \times T_w^{0.294}$

معادلات نشان میدهند که با کاهش ارتفاع موج و جزر و مد، تنها، حالت توأم حجم مصب جزری کاهش خواهد یافت. همچنین، با افزایش ارتفاع، طول و عرض فرسایش در دهانه کاستی خواهد پذیرفت. در سمت ساحل، افزایش ارتفاع موج، موجب کاهش طول رسوبگذاری، و افزایش ارتفاع و عرض رسوبگذاری میشود. بنابراین، هجوم امواج مرتفع باعث کاهش حجم مصب جزری و افزایش فرسایش در آبراهه می گردد. همچنین، تغییر ارتفاع امواج موجب تغییر عوارض رسوبی در مصب خواهد شد، به گونهای که در هر حالت، میزان فرسایش در آبراهه، با رسوبگذاری در طرفین دهانه یکسان میباشد.

- 14. Sorensen, O. R., Hansen, H. K. and Oliver, J. P. 2006. Numerical modeling of wave-current interaction in tidal areas using an unstructured finite volume technique. Proc. 30 th Int Conf Coastal Eng 2006, San Diego, California, USA. 1: 653-665.
- 15. US Army Corps of Engineers, 2001. Coastal Engineering Manual.
- Warner, J. C., C. R., Sherwood, R.P., Signell, C., Harris, and H.G., Arango, 2008. Development of a threedimensional, regional, coupled wave, current, and sediment-transport model. Comput. Geosci, 34: 1284-1306.
- Wu L., Changsheng, C., Peifang, G., Maochong, S., Jianhua, Q.I. and Jianzhong, G.E. 2011. A FVCOM-Based unstructured grid wave, current, sediment. *J. Ocean Univ. China* (Oceanic and Coastal Sea Research). Transport Model, I. Model Description and Validation. 1:1212-124

- 5. Davis, R.A., and Hayes, M.O. 1979. What is a wave-dominated coast? Mar. Geol. 60: 313 329.
- 6. DHI. 2007. Mike21's User Manual; Danish Hydraulics Institute, Denmark.
- Ding Y., Wang Sam, S.Y. 2010, Modeling of wave- current interaction using a multi directional wave action balance equations. Coastal.67:, 145-158.
- Fiechter J., Kelly, L., Christopher, S., Mooers, N.K. and Kraus, B. 2006. Hydrodynamics and sediment transport in a Florida tidal inlet. Estuarine, Coastal and Shelf Sci 70:, 297-304
- FitzGerald, D. M., Kraus, N.C., and Hands, E. B. 2001. "Natural mechanisms of sediment bypassing at tidal inlets," ERDC/CHL CHETN-IV-30, U.S. Army Engineer Research and Development Center, Vicksburg, MS.
- Grant, W. D., and Madsen, O. S. 1979. Combined wave and current interaction with a rough bottom. J. Geophysi. Res. 84 (C4): 1797-1808.
- 11. Hayes, M.O. 1979. Barrier island morphology as a function of tidal and wave regime. p. 1-28 In: S.P. Leatherman, S.P. (ed.), Barrier Islands, from the Gulf of St Laurence to the Gulf of Mexico. Academic Press, N.Y.
- Militello, A. C., Kraus, N. N. 2003 "Numerical simulation of sediment pathways at an Idealized Inlet and ebb shoal" Proc Coastal Sediments 03.CD –ROM published by World Scientific Publishing Crop, and East Meets West Productions. Corpus Christi ,Texas, USA.ISBN 981-238-422-7.
- Morris B D., Davidson, M. A. and Huntley, D. A. 2001, Estimates of the seasonal morphological evolution of the Barra Nova Inlet using video techniques. Continental Shelf Research 263–278.