



جمهوری اسلامی ایران

معاونت برنامه ریزی و نظارت راهبردی رئیس جمهور

دستورالعمل طراحی

سازه های ساحلی

بخش سوم: مصالح

نشریه شماره ۶۳۲

معاونت نظارت راهبردی

امور نظام فنی

nezamfanni.ir

وزارت راه و شهرسازی

سازمان بنادر و دریانوردی

معاونت توسعه و تجهیز بنادر

اداره کل مهندسی سواحل و بنادر

<http://coastseng.pmo.ir>



بسمه تعالی

معاون برنامه ریزی و نظارت راهبردی رئیس جمهور

شماره:	۹۲/۲۷۲۹۵
تاریخ:	۱۳۹۲/۰۴/۰۲
بخشنامه به دستگاه‌های اجرایی، مهندسان مشاور و پیمانکاران	
موضوع: دستورالعمل طراحی سازه‌های ساحلی	
بخش سوم - مصالح	
به استناد ماده (۲۳) قانون برنامه و بودجه و مواد (۶) و (۷) آیین‌نامه استانداردهای اجرایی طرح‌های عمرانی - مصوب سال ۱۳۵۲ و در چارچوب نظام فنی و اجرایی کشور (موضوع تصویب‌نامه شماره ۴۲۳۳۹/ت/۳۳۴۹۷ هـ مورخ ۱۳۸۵/۴/۲۰ هیأت محترم وزیران)، به پیوست نشریه شماره ۶۳۲ امور نظام فنی، با عنوان «دستورالعمل طراحی سازه‌های ساحلی، بخش سوم - مصالح» از نوع گروه دوم ابلاغ می‌شود تا از تاریخ ۱۳۹۲/۷/۱ به اجرا درآید. یادآور می‌شود نشریات ابلاغی از نوع گروه دوم مطابق بند (۲) ماده (۷) آیین‌نامه استانداردهای اجرایی طرح‌های عمرانی، مواردی هستند که بر حسب مورد و تشخیص عوامل مربوط در نظام فنی اجرایی مفاد آنها با توجه به کار مورد نظر و <u>در حدود قابل قبولی که در آن نشریه‌ها تعیین شده</u> ضمن تطبیق با شرایط کار، مورد استفاده قرار می‌گیرند. امور نظام فنی این معاونت در مورد مفاد نشریه پیوست، دریافت کننده نظرات و پیشنهادات اصلاحی مربوط بوده و عهده‌دار اعلام اصلاحات لازم به طور ادواری خواهد بود.	
بهر روز مرادی 	

اصلاح مدارک فنی

خواننده گرامی

امور نظام فنی معاونت برنامه‌ریزی و نظارت راهبردی رییس جمهور و سازمان بنادر و دریانوردی، با استفاده از نظر کارشناسان برجسته مبادرت به تهیه این نشریه کرده و آن را برای استفاده به جامعه مهندسی کشور عرضه نموده‌اند. با وجود تلاش فراوان، این اثر مصون از ایرادهایی نظیر غلط‌های مفهومی، فنی، ابهام، ابهام 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 مربوطه نظرهای دریافتی را به دقت مطالعه نموده و اقدام مقتضی را معمول خواهند داشت. پیشاپیش از همکاری و دقت نظر جنابعالی قدردانی می‌شود.

نشانی برای مکاتبه:

۱- امور نظام فنی:

تهران، میدان بهارستان، خیابان صفی‌علی‌شاه، مرکز تلفن ۳۳۲۷۱، معاونت برنامه‌ریزی و نظارت راهبردی رییس جمهور، امور نظام فنی.

Email: info@nezamfanni.ir

web: Nezamfanni.ir

۲- سازمان بنادر و دریانوردی-معاونت توسعه و تجهیز بنادر- اداره کل مهندسی سواحل و بنادر:

تهران، میدان ونک، بزرگراه شهید حقانی، بعد از چهارراه جهان کودک، خیابان دکتر جعفر شهیدی، ساختمان سازمان بنادر و دریانوردی، طبقه ششم، اداره کل مهندسی سواحل و بنادر.

Email: cped@pmo.ir

web: coastseng.pmo.ir

پیشگفتار

استفاده از ضوابط و معیارهای فنی در مراحل امکان‌سنجی، مطالعات پایه، مطالعات تفصیلی، طراحی و اجرای طرح‌های تملک سرمایه‌ای به لحاظ توجیه فنی اقتصادی طرح‌ها، ارتقای کیفیت، تامین پایایی و عمر مفید از اهمیت ویژه برخوردار است. نظام فنی و اجرایی طرح‌های تملک دارایی سرمایه‌ای کشور، موضوع تصویب نامه شماره ۴۲۳۳۹/ت/۳۳۴۹۷ هـ مورخ ۱۳۸۵/۴/۲۰ هیأت محترم وزیران و آیین‌نامه استانداردهای اجرایی موضوع ماده ۲۳ قانون برنامه و بودجه ناظر بر به‌کارگیری معیارها، استانداردها و ضوابط فنی در مراحل مختلف طرح‌ها می‌باشند.

بنابر مفاد ماده ۲۳ قانون برنامه و بودجه، معاونت برنامه ریزی و نظارت راهبردی موظف به تهیه و ابلاغ ضوابط، مشخصات فنی، آیین‌نامه‌های فنی و معیارهای مورد نیاز طرح‌های عمرانی کشور است، لیکن با توجه به تنوع و گستردگی طرح‌های عمرانی و افزایش ظرفیت تخصصی دستگاه‌های اجرایی طی سالیان اخیر در تهیه و تدوین این‌گونه مدارک فنی از توانمندی دستگاه‌های اجرایی نیز استفاده شده است. بر این اساس و با اعلام لزوم بازنگری نشریه شماره ۳۰۰ با عنوان «آیین‌نامه طراحی بنادر و سازه‌های دریایی ایران» و آمادگی سازمان بنادر و دریانوردی به‌عنوان دستگاه اجرایی مربوط، کار تدوین مجدد دستورالعملی برای طراحی سازه‌های ساحلی با مدیریت و راهبری سازمان بنادر و دریانوردی به انجام رسید.

سازمان بنادر و دریانوردی در راستای وظایف قانونی و حاکمیتی خود در سواحل، بنادر و آبراه‌های تحت حاکمیت کشور مبنی بر ساخت و توسعه و تجهیز بنادر کشور و نیز صدور هرگونه مجوز ساخت‌وساز دریایی و به‌پشتوانه مطالعات و تحقیقات صورت پذیرفته در بخش مهندسی سواحل و بنادر ازجمله مطالعات پایش و شبیه‌سازی سواحل کشور، شبکه اندازه‌گیری مشخصه‌های دریایی و طرح مدیریت یکپارچه مناطق ساحلی کشور (ICZM) و به منظور ایجاد زمینه‌های لازم برای طراحی و احداث سازه‌ها و تاسیسات دریایی مطمئن و با دوام در سطح کشور لازم دید تا نشریه ویژه طراحی سازه‌های ساحلی تدوین شود و در این کار مدیریت تهیه و تدوین را به‌عهده گرفت.

آن سازمان کار تدوین دستورالعمل طراحی سازه‌های ساحلی را با همکاری پردیس دانشکده‌های فنی دانشگاه تهران به انجام رساند و با تشکیل کمیته‌هایی از دیگر کارشناسان و مهندسان مشاور، مراحل نظرخواهی ادواری و اصلاحات آن صورت پذیرفت. امور نظام فنی- معاونت برنامه‌ریزی و نظارت راهبردی نیز به لحاظ ساختاری در تنظیم و تدوین متن نهایی اقدام نمود.

دستورالعمل طراحی سازه‌های ساحلی به منظور ایجاد هماهنگی و یکنواختی در معیارهای طراحی، ساخت، نظارت و اجرای سازه‌های ساحلی و پروژه‌های موضوع آن دستورالعمل، و همچنین رعایت اصول، روش‌ها و فناوری‌های متناسب با تجهیزات کاربردی و سازگار با شرایط و مقتضیات کشور تهیه و تدوین گردیده و سعی شده است علاوه بر استفاده از بازخوردهای دریافتی نشریات شماره ۳۰۰، دستورالعمل‌ها و متون فنی ارائه شده با ویرایش‌های جدید استانداردها و سایر آیین‌نامه‌های ملی نیز هماهنگ شود و در مواردی که ضوابط و معیارهای ملی نظیر موجود نبوده از استانداردهای معتبر

بین‌المللی استفاده گردد. همچنین سعی شده نشریه به‌گونه‌ای تدوین شود که باتوجه به محدودیت دسترسی به متون استانداردها و آیین‌نامه‌ها و به منظور بسط و توسعه فرهنگ دانش فنی و انتقال آن به عوامل طراحی و اجرایی پروژه‌ها، محتوای دستورالعمل‌ها و ضوابط فنی لازم‌الاجرا تا حد امکان در اختیار استفاده‌کنندگان قرار گیرد.

امروزه حدود ۹۰ درصد مبادلات تجارت جهانی از طریق دریاها و کشتیرانی انجام می‌گردد و نقش و اهمیت بنادر به عنوان حمل‌ونقل دریایی در پاسخ‌گویی به این حجم عظیم اعم از کالا و مسافر بیش از پیش نمایان می‌شود. در کشورهای همجوار با دریا، سواحل به‌عنوان کانون فعالیت‌های اقتصادی اعم از تجارت، صنعت و حمل‌ونقل کالا و مسافر، تفریحی، گردشگری و شیلات و پرورش آبزیان محسوب گردیده و در همه حال فرصت‌های ایده‌آلی را برای توسعه اقتصادی و سرمایه‌گذاری‌های کلان فراهم می‌سازد. وجود قریب به ۵۸۰۰ کیلومتر طول سواحل کشور سبب شده است تا طی دهه‌های اخیر سرمایه‌گذاری‌های قابل توجهی در جهت ساخت و توسعه سازه‌ها و تاسیسات ساحلی و دریایی صورت پذیرد و فاصله پیشرفت‌های قابل توجه در علمی و فنی و اجرائی در زمینه طراحی و ساخت بنادر، احداث سازه‌های ساحلی نظیر موج‌شکن، اسکله، ابنیه حفاظتی و تجهیزات دریایی و بندری و سایر تاسیسات ساحلی و فراساحلی، به نحوی که متضمن تردد ایمن شناورها باشد، حاصل گردد. رفع مشکلات فنی و اجرایی احداث انواع سازه‌های ساحلی و فراساحلی در محیط دریا و صرف هزینه‌های هنگفت اینگونه سازه‌ها و تاسیسات مهندسی اهتمام ویژه به طراحی مهندسی صحیح و مناسب بر طبق ضوابط، استانداردها و معیارهای طراحی بیش از پیش ضروری می‌سازد.

دستورالعمل طراحی سازه‌های ساحلی مشتمل بر ۱۱ بخش به شرح زیر است که هر یک موضوع نشریه‌ای مستقل می‌باشد و نشریه حاضر با شماره ۶۳۲ بخش سوم از آیین‌نامه سازه‌های ساحلی را شامل می‌شود. همچنین مستندات مربوط به تدوین دستورالعمل موضوع نشریه شماره ۶۴۱ می‌باشد.

بخش اول: ملاحظات کلی، موضوع نشریه شماره ۶۳۰

بخش دوم: شرایط طراحی، موضوع نشریه شماره ۶۳۱

بخش سوم: مصالح، موضوع نشریه شماره ۶۳۲

بخش چهارم: قطعات بتنی پیش ساخته، موضوع نشریه شماره ۶۳۳

بخش پنجم: پی‌ها، موضوع نشریه شماره ۶۳۴

بخش ششم: کانال‌های ناوبری و حوضچه‌ها، موضوع نشریه شماره ۶۳۵

بخش هفتم: تجهیزات محافظت بنادر، موضوع نشریه شماره ۶۳۶

بخش هشتم: تاسیسات پهلوگیری (مهار)، موضوع نشریه شماره ۶۳۷

بخش نهم: سایر تجهیزات بندر، موضوع نشریه شماره ۶۳۸

بخش دهم: اسکله‌های ویژه، موضوع نشریه شماره ۶۳۹

بخش یازدهم: اسکله‌های تفریحی، موضوع نشریه شماره ۶۴۰

مستندات تدوین دستورالعمل طراحی سازه‌های ساحلی، نشریه شماره ۶۴۱

این دستورالعمل مرهون تلاش و زحمات عده کثیری از متخصصین، کارشناسان، صاحب نظران و نمایندگان دستگاه های اجرایی بوده و نقطه عطفی در تهیه مراجع طراحی سازه های ساحلی به شمار می رود. اما باید اذعان داشت که برای رسیدن به آیین نامه مطلوب تر با توجه به شرایط محیطی و منطقه ای و با توجه به حجم عظیم سرمایه گذاری ها و انجام پروژه های متنوع، انجام مطالعات و تحقیقات گسترده تری در این حوزه و ایجاد سازوکار مناسبی برای بازنگری، به روز رسانی و توسعه این دستورالعمل ضروری است.

تمامی عوامل اجرایی که در تدوین آیین نامه حاضر مشارکت داشتند شایسته تقدیر و تشکر می باشند. آقای دکتر خسرو برگی- مجری طرح از دانشگاه تهران، آقای مهندس سید عطااله صدر- معاون وزیر و مدیر عامل، آقای مهندس رمضان عرب سالاری- سرپرست وقت معاونت فنی و مهندسی، آقای مهندس علیرضا کبریایی- معاون توسعه و تجهیز بنادر، آقای مهندس محمدرضا الهیار- مدیرکل مهندسی سواحل و بنادر همگی از سازمان بنادر و دریانوردی، آقای مهندس غلامحسین حمزه مصطفوی- رییس امور نظام فنی، اساتید دانشگاه ها، متخصصین و کارشناسان شرکت های مهندسین مشاور و پیمانکاران که بنحوی در تهیه، تکمیل و ارائه نظرات تخصصی و کارشناسی نقش موثر داشته اند. به این وسیله مراتب تشکر خود را از همگی این عزیزان ابراز می نمایم.

امید است تلاش صورت گرفته در ایجاد این اثر با ارزش به عنوان گامی موثر در راستای توسعه پایدار و اعتلای علمی و فناوری کشور مورد استفاده کلیه متخصصین، مهندسین مشاور، پیمانکاران و سازندگان قرار بگیرد.

معاون نظارت راهبردی

بهار ۱۳۹۲

تهیه و کنترل دستورالعمل طراحی سازه‌های ساحلی، بخش سوم – مصالح [نشریه شماره ۶۳۲]

مجری و مسئول تهیه متن:

خسرو برگی	دکترای مهندسی عمران	دانشگاه تهران
-----------	---------------------	---------------

گروه تهیه کننده به ترتیب حروف الفبا:

خسرو برگی	دکترای مهندسی عمران	دانشگاه تهران
مجید جندقی علایی	دکترای مهندسی عمران	مهندسان مشاور
علی اکبر رمضانپور	دکترای مهندسی عمران	دانشگاه صنعتی امیرکبیر
محسن سلطانپور	دکترای مهندسی عمران	دانشگاه صنعتی خواجه نصیرالدین طوسی
رضا کمالیان	دکترای مهندسی عمران	موسسه تحقیقات آب- وزارت نیرو
بهروز گتمیری	دکترای مهندسی عمران	دانشگاه تهران
سید رسول میرقادری	دکترای مهندسی عمران	دانشگاه تهران

بررسی و اظهار نظر کنندگان:

بابک بنی جمالی	دکترای مهندسی عمران	مهندسان مشاور
مرتضی بیک لریان	دکترای مهندسی عمران	
علی طاهری مطلق	دکترای مهندسی عمران	شرکت تاسیسات دریایی ایران
بهروز عسگریان	دکترای مهندسی عمران	مهندسان مشاور
عرفان علوی	دکترای مهندسی عمران	مهندسان مشاور
میراحمد لشته نشایی	دکترای مهندسی عمران	دانشگاه گیلان
شاهین مقصودی زند	کارشناس ارشد مهندسی عمران	مهندسان مشاور

مدیریت و راهبری:

سید عطاءاله صدر	کارشناس مهندسی عمران	سازمان بنادر و دریانوردی
علیرضا کبریایی	کارشناس ارشد مهندسی عمران	سازمان بنادر و دریانوردی
محمدرضا اله یار	کارشناس ارشد مهندسی عمران	سازمان بنادر و دریانوردی
رضا سهرابی قمی	کارشناس ارشد فیزیک دریا	سازمان بنادر و دریانوردی

تنظیم و آماده سازی:

سمیه شوقیان	کارشناس مترجمی زبان	سازمان بنادر و دریانوردی
مانی مقدم	کارشناس ارشد مهندسی عمران	سازمان بنادر و دریانوردی
بهرنگ نیرومند	کارشناس ارشد مهندسی عمران	سازمان بنادر و دریانوردی

هماهنگی ابلاغ:

علیرضا توتونچی	معاون امور نظام فنی
حمیدرضا خاشعی	کارشناس مسئول پروژه در امور نظام فنی

فهرست مطالب

عنوان

صفحه

فصل اول - کلیات

- ۱-۱- انتخاب مصالح ۵
- ۲-۱- ایمنی اعضای سازه‌ای ۵

فصل دوم - فولاد

- ۱-۲- مصالح ۹
- ۲-۲- ضرایب ثابت مصالح فولادی در محاسبات طراحی ۹
- ۳-۲- تنش‌های مجاز ۹
- ۱-۳-۲- کلیات ۹
- ۲-۳-۲- فولاد سازه‌ای ۹
- ۳-۳-۲- شمع فولادی و سپر لوله فولادی ۱۰
- ۴-۳-۲- سپر فولادی ۱۱
- ۵-۳-۲- فولاد ریخته‌گری و فولاد آهنگری شده ۱۱
- ۶-۳-۲- تنش‌های مجاز برای فولاد در نواحی جوش شده و اتصالات ۱۱
- ۷-۳-۲- افزایش تنش‌های مجاز ۱۳
- ۴-۲- کنترل خوردگی ۱۳
- ۱-۴-۲- کلیات ۱۳
- ۲-۴-۲- نرخ خوردگی مصالح فولادی ۱۴
- ۳-۴-۲- روش‌های کنترل خوردگی ۱۵
- ۴-۴-۲- روش حفاظت کاتدی ۱۶
- ۵-۴-۲- روش روکش کردن ۱۹

فصل سوم - بتن

- ۱-۳- کلیات ۲۳
- ۲-۳- اصول طراحی بر اساس روش طراحی حالت حدی ۲۳
- ۳-۳- اجزای بتن ۲۵
- ۱-۳-۳- سیمان ۲۵

۲۶	 ۲-۳-۳- سنگدانه
۲۸	 ۳-۳-۳- آب
۲۹	 ۴-۳-۳- افزودنی‌های بتن
۳۴	 ۵-۳-۳- الیاف
۳۵	 ۴-۳- طرح مخلوط بتن و نسبت‌ها و مقادیر اجزای آن
۳۵	 ۱-۴-۳- کلیات
۳۵	 ۲-۴-۳- مقاومت فشاری متوسط لازم (مقاومت هدف) برای طرح مخلوط بتن
۳۸	 ۳-۴-۳- ضوابط تامین دوام بتن
۳۸	 ۴-۴-۳- ضوابط مقاومت مشخصه
۳۸	 ۵-۴-۳- ضوابط دوام مشخصه
۳۸	 ۶-۴-۳- دوام هدف طرح مخلوط بتن
۳۸	 ۷-۴-۳- کارایی و سایر خواسته‌ها
۳۹	 ۵-۳- ضوابط عملکردی بتن در سازه‌های دریایی
۳۹	 ۱-۵-۳- ضوابط نمونه‌برداری و تواتر آن
۴۰	 ۲-۵-۳- ارزیابی مقاومت فشاری و انطباق آن با رده مورد نظر
۴۰	 ۳-۵-۳- ارزیابی کارایی و انطباق آن با خواسته مورد نظر
۴۱	 ۴-۵-۳- ارزیابی دوام بتن و انطباق آن بر دوام مشخصه
۴۱	 ۵-۵-۳- ضوابط دوام مشخصه بتن در سازه‌های دریایی
۴۳	 ۶-۵-۳- یون کلرید و سولفات مجاز در بتن به هنگام ساخت سازه‌های دریایی
۴۴	 ۶-۳- ساخت و اجرای بتن
۴۴	 ۱-۶-۳- انبار کردن اجزای بتن
۴۶	 ۲-۶-۳- توزین و پیمانه کردن اجزای بتن
۴۶	 ۳-۶-۳- اختلاط بتن
۴۶	 ۴-۶-۳- حمل و ریختن و جای‌دهی بتن
۴۷	 ۵-۶-۳- تراکم بتن
۴۸	 ۶-۶-۳- پرداخت سطح بتن
۴۸	 ۷-۶-۳- عمل‌آوری بتن

فصل چهارم - مصالح قیری

- ۱-۴- کلیات ۵۳
- ۲-۴- کرباس های آسفالتی ۵۳
- ۱-۲-۴- کلیات ۵۳
- ۲-۲-۴- مصالح ۵۴
- ۳-۲-۴- نسبت اختلاط ۵۴
- ۳-۴- مصالح روسازی ۵۵
- ۴-۴- ماسه با بتونه قیری ۵۶
- ۱-۴-۴- کلیات ۵۶
- ۲-۴-۴- مصالح ۵۶
- ۳-۴-۴- نسبت اختلاط ۵۶

فصل پنجم - سنگ

- ۱-۵- کلیات ۶۱
- ۲-۵- قلوه سنگ برای پی ۶۱
- ۳-۵- مصالح خاکریز ۶۲
- ۴-۵- مصالح لایه اساس روسازی ۶۲

فصل ششم - چوب

- ۱-۶- کیفیت چوب ۶۷
- ۱-۱-۶- چوب سازه های ۶۷
- ۲-۱-۶- شمع های چوبی ۶۷
- ۲-۶- تنش های مجاز چوب ۶۷
- ۱-۲-۶- کلیات ۶۷
- ۳-۶- کیفیت تخته چندلا ۶۷
- ۱-۳-۶- تنش مجاز تخته چندلا ۶۷
- ۴-۶- اتصال چوب ۶۷
- ۵-۶- نگهداری چوب ۶۸

سایر مصالح

- ۱-۷- فلزات غیر فولادی ۷۱
- ۲-۷- پلاستیک و لاستیک ۷۱
- ۳-۷- مصالح روکش ۷۴
- ۴-۷- مواد تزریقی ۷۵
- ۱-۴-۷- کلیات ۷۵
- ۲-۴-۷- ویژگی‌های مواد تزریقی ۷۵

فصل هشتم - منابع تجدیدپذیر

- ۱-۸- کلیات ۷۹
- ۲-۸- سرباره ۷۹
- ۳-۸- بتن خرد شده ۸۰

مراجع ۸۳

واژه‌نامه ۸۷

خلاصه انگلیسی

فهرست شکل‌ها

عنوان	صفحه
شکل ۳-۱- توزیع نرخ خوردگی مصالح فولادی.....	۱۳
شکل ۳-۲- نمونه‌ای از ساختار کرباس آسفالتی افزایش دهنده اصطکاک.....	۵۳
شکل ۳-۳- محدوده‌های تراوش مواد تزریقی برای خاک.....	۷۶

فهرست جدول‌ها

عنوان	صفحه
جدول ۱-۳- ضرایب ثابت مصالح فولادی.....	۹
جدول ۲-۳- تنش‌های مجاز برای فولاد سازه‌های.....	۱۰
جدول ۳-۳- تنش‌های مجاز برای شمع فولادی و سپر لوله فولادی.....	۱۰
جدول ۴-۳- تنش‌های مجاز برای سپرهای فولادی.....	۱۱
جدول ۵-۳- تنش‌های مجاز برای فولاد نواحی جوش شده.....	۱۲
جدول ۶-۳- تنش‌های مجاز برای میل مهار و خار.....	۱۲
جدول ۷-۳- تنش‌های مجاز برای پیچ‌های تمام کاری شده (N/mm^2).....	۱۲
جدول ۸-۳- نرخ افزایش تنش‌های مجاز.....	۱۳
جدول ۹-۳- مقادیر معمول برای نرخ خوردگی مصالح فولادی.....	۱۵
جدول ۱۰-۳- نسبت کنترل خوردگی روش حفاظت کاتدی.....	۱۶
جدول ۱۱-۳- مقایسه مشخصات مصالح آند گالوانی.....	۱۷
جدول ۱۲-۳- چگالی جریان حفاظتی در شروع حفاظت کاتدی (mA/m^2).....	۱۸
جدول ۱۳-۳- حداکثر مقادیر مجاز مواد زیان آور در آب مصرفی برای ساخت و عمل‌آوری.....	۲۹
جدول ۱۴-۳- محدودیت‌های نسبت‌ها و مقادیر اجزای بتن سازه‌های دریایی.....	۳۶
جدول ۱۵-۳- ضوابط دوام مشخصه بتن در سازه‌های دریایی.....	۴۲
جدول ۱۶-۳- حداکثر مجاز یون کلرید اولیه بتن.....	۴۳
جدول ۱۷-۳- حداکثر مجاز یون سولفات اولیه (SO_3) موجود در بتن در ساخت سازه‌های دریایی.....	۴۴
جدول ۱۸-۳- حداقل مدت عمل‌آوری رطوبتی.....	۵۰
جدول ۱۹-۳- نسبت اختلاط معمول برای آسفالت.....	۵۵
جدول ۲۰-۳- نسبت مخلوط معمول برای ماسه با بتونه قیری.....	۵۷
جدول ۲۱-۳- ویژگی‌های فیزیکی سنگ‌ها.....	۶۱
جدول ۲۲-۳- مقادیر طراحی برای مصالح خاگریز.....	۶۲
جدول ۲۳-۳- استانداردهای حداقل صفحات فیلتر (بافته نشده).....	۷۳
جدول ۲۴-۳- استانداردها برای صفحات فیلتر (بافته شده).....	۷۳
جدول ۲۵-۳- استانداردهای صفحات آب‌بند (وینیل کلراید نرم).....	۷۳

جدول ۳-۲۶- استانداردهای صفحات آببند (لاستیکی).....	۷۳
جدول ۳-۲۷- کیفیت لاستیک بازیافتی.....	۷۴
جدول ۳-۲۸- کیفیت لاستیک نو.....	۷۴
جدول ۳-۲۹- مشخصات گروه‌های رنگ.....	۷۵

بخش ۳

مصالح

فصل ۱

کلیات

۱-۱- انتخاب مصالح

مصالحی که قرار است در اجرای سازه و پی استفاده گردد باید با توجه به نیروهای خارجی وارده، افت کیفیت مصالح با زمان، عمر طراحی سازه، شکل سازه، کارآیی، هزینه، اثرات زیست محیطی و سایر موارد انتخاب گردد.

۱-۲- ایمنی اعضای سازه‌ای

بررسی ایمنی اعضای سازه‌ای در برابر نیروهای خارجی باید یا بر اساس روش تنش مجاز و یا روش طراحی حالت حدی و با توجه به مشخصات سازه، مصالح و مشخصات بار انجام گیرد. البته به طور معمول بررسی ایمنی اعضای سازه‌های بتن مسلح به روش طراحی حالت حدی انجام می‌گیرد.

فصل ۲

فولاد

۲-۱- مصالح

کیفیت مصالح فولادی باید مطابق استانداردهای موسسه استاندارد و تحقیقات صنعتی ایران (ISIRI) بوده و یا کیفیتی مشابه یا بهتر از آن داشته باشد.

تفسیر

محصولات خارجی در صورتی که مطابق استانداردهای مذکور بوده و یا دارای کیفیت مشابه یا بهتر از آن باشد، حتی اگر هنوز استاندارد نشده باشد، قابل استفاده است.

۲-۲- ضرایب ثابت مصالح فولادی در محاسبات طراحی

ضرایب ثابت مصالح مورد استفاده در طراحی فولاد و فولاد ریخته‌گری شده باید با توجه به مشخصات مقاومتی و سایر خصوصیات، به نحو مناسبی تعیین گردد.

نکات فنی

در جدول (۱-۳) مقادیر مرجع ضرایب ثابت مصالح برای فولاد معمولی و فولاد ریخته‌گری شده دیده می‌شود.

جدول ۱-۳- ضرایب ثابت مصالح فولادی

$2/0 \times 10^5 \text{ N/mm}^2$	ضریب ارتجاعی (E)
$7/7 \times 10^4 \text{ N/mm}^2$	مدول برشی (G)
۰/۳۰	ضریب پواسون (ν)
$12 \times 10^{-6} \text{ 1/}^\circ\text{C}$	ضریب انبساط حرارتی خطی (α)

۲-۳- تنش‌های مجاز

۲-۳-۱- کلیات

به طور معمول تعیین تنش‌های مجاز، با توجه به نوع مصالح فولادی و مطابق بندهای (۲-۳-۲) فولاد سازه‌ای و (۳-۳-۲) شمع فولادی و سپر لوله فولادی انجام می‌گیرد.

۲-۳-۲- فولاد سازه‌ای

تنش‌های مجاز معمول برای فولاد سازه‌ای در جدول (۲-۳) بر اساس کیفیت فولاد و نوع تنش‌ها ارائه شده است.

نکات فنی

(۱) در کاربرد مقادیر جدول (۲-۳) تنش‌های مجاز برای فولاد سازه‌ای، باید مقدار تنش تسلیم σ_y با توجه به مشخصات فنی محصول مورد استفاده و متناظر با ضخامت مورد کاربرد آن در نظر گرفته شود.

(۲) از آنجا که فولاد سازه‌ای تقریباً به طور ثابت در مناطقی که خطر کمانش کم باشد، استفاده می‌شود، مقادیر تنش‌های مجاز جدول (۲-۳) برای حالاتی تعیین شده است که خطر ایجاد کمانش وجود ندارد.

جدول ۲-۳- تنش‌های مجاز برای فولاد سازه‌ای

نوع تنش	حداکثر مقدار مجاز
تنش کششی محوری (وارد بر سطح مقطع خالص)	$0.6\sigma_y$
تنش فشاری محوری (وارد بر کل سطح مقطع)	$0.6\sigma_y$
تنش کششی خمشی (وارد بر سطح مقطع خالص)	$0.6\sigma_y$
تنش فشاری خمشی (وارد بر کل سطح مقطع)	$0.6\sigma_y$
تنش برشی (وارد بر کل سطح مقطع)	$\sigma_y/3$
تنش لهدگی	بین صفحات فولادی
	محاسبه شده به روش معادله Hertz
	$0.9\sigma_y$
	$2.4\sigma_y$

که در آن، σ_y تنش تسلیم فولاد مورد استفاده می‌باشد.

۲-۳-۳- شمع فولادی و سپر لوله فولادی

تنش‌های مجاز معمول برای شمع فولادی و سپر لوله فولادی در جدول (۳-۳) بر اساس کیفیت فولاد و نوع تنش ارائه شده است.

جدول ۳-۳- تنش‌های مجاز برای شمع فولادی و سپر لوله فولادی

نوع تنش	حداکثر مقدار مجاز
تنش کششی محوری (وارد بر سطح مقطع خالص)	$0.6\sigma_y$
تنش فشاری محوری (وارد بر کل سطح مقطع)	$0.6\alpha\sigma_y$
تنش کششی خمشی (وارد بر سطح مقطع خالص)	$0.6\sigma_y$
تنش فشاری خمشی (وارد بر کل سطح مقطع)	$0.6\sigma_y$
بررسی اعضای که همزمان تحت نیروی محوری و لنگر خمشی هستند	(۱) تنش کششی محوری: $\sigma_t + \sigma_{bt} \leq \sigma_{ta}$ و $-\sigma_t + \sigma_{bc} \leq \sigma_{ba}$
	(۲) تنش فشاری محوری: $\frac{\sigma_c}{\sigma_{ca}} + \frac{\sigma_{bc}}{\sigma_{ba}} \leq 1.0$
تنش برشی (وارد بر کل سطح مقطع)	$\sigma_y/3$

که در آن :

σ_y : تنش تسلیم فولاد مورد استفاده

l : طول کمانش موثر عضو

r : شعاع ژیراسیون کل سطح مقطع عضو

α : ضریب بی بعدی است که با توجه به مشخصات هندسی و مادی قطعه‌ی فولادی مورد بررسی به صورت زیر تعیین می‌گردد:

$$\alpha = \begin{cases} 1 & : \frac{l}{r} \leq 0.2\pi \sqrt{\frac{E}{\sigma_y}} \\ 1.109 - 0.545 \left(\frac{1}{\pi} \sqrt{\frac{\sigma_y}{E}} \right) \frac{l}{r} & : 0.2\pi \sqrt{\frac{E}{\sigma_y}} < \frac{l}{r} \leq \pi \sqrt{\frac{E}{\sigma_y}} \\ \frac{1}{0.773 + \frac{\sigma_y}{\pi^2 E} \left(\frac{l}{r} \right)^2} & : \pi \sqrt{\frac{E}{\sigma_y}} < \frac{l}{r} \end{cases}$$

σ_t و σ_c : به ترتیب تنش کششی ناشی از نیروی کششی محوری و تنش فشاری ناشی از نیروی فشاری محوری وارد بر مقطع

σ_{bt} و σ_{bc} : به ترتیب حداکثر تنش کششی و حداکثر تنش فشاری ناشی از لنگر خمشی وارد بر مقطع

σ_{ta} و σ_{ca} : به ترتیب تنش مجاز کششی و تنش مجاز فشاری محوری نسبت به کوچکترین ممان اینرسی

σ_{ba} : تنش مجاز فشاری خمش

۲-۳-۴- سپر فولادی

تنش‌های مجاز معمول برای سپر فولادی در جدول (۲-۳) براساس کیفیت فولاد و نوع تنش ارائه شده است.

جدول ۲-۳- تنش‌های مجاز برای سپرهای فولادی

نوع تنش	حداکثر مقدار مجاز
تنش کششی خمشی (وارد بر سطح مقطع خالص)	$0.6\sigma_y$
تنش فشاری خمشی (وارد بر کل سطح مقطع)	$0.6\sigma_y$
تنش برشی (وارد بر کل سطح مقطع)	$\sigma_y/3$

که در آن، σ_y تنش تسلیم فولاد مورد استفاده می‌باشد.

۲-۳-۵- فولاد ریخته‌گری و فولاد آهن‌گری شده

تنش‌های مجاز معمول برای فولاد ریخته‌گری و فولاد آهن‌گری شده باید بر اساس کیفیت فولاد و نوع تنش تعیین گردد.

۲-۳-۶- تنش‌های مجاز برای فولاد در نواحی جوش شده و اتصالات

تنش‌های مجاز برای فولاد در نواحی جوش شده و اتصالات باید بر اساس کیفیت فولاد و نوع جوش تعیین گردد.

نکات فنی

- (۱) در جدول (۵-۳) مقادیر مرجع برای تنش مجاز نواحی جوش شده ارائه شده است. وقتی مصالح فولادی با مقاومت‌های متفاوت به هم متصل می‌شود، مصالح فولادی با مقاومت کمتر تعیین کننده خواهد بود.
- (۲) در جدول (۵-۳) مقادیر مرجع تنش مجاز برای پیچ مهار و خار مشاهده می‌گردد.

جدول ۵-۳- تنش‌های مجاز برای فولاد نواحی جوش شده

حداکثر مقدار مجاز	نوع جوش		
	نوع تنش		
$0.6\sigma_y$	فشاری	جوش شیاری با نفوذ کامل	جوش کارخانه‌ای
$0.6\sigma_y$	کششی		
$\sigma_y/3$	برشی		
$\sigma_y/3$	برشی	جوش گوشه و جوش شیاری با نفوذ ناقص	
(۱) اصولاً باید مقادیری همانند جوش کارخانه‌ای داشته باشد. (۲) برای شمع لوله فولادی و سپر لوله فولادی، مقادیر تنش مجاز ۹۰ درصد مقادیر تنش مجاز جوش کارخانه‌ای تعیین گردد.			جوش در محل (کارگاهی)

که در آن، σ_y تنش تسلیم فولاد مورد استفاده می‌باشد.

جدول ۶-۳- تنش‌های مجاز برای میل مهار و خار

نوع	نوع تنش	حداکثر مقدار مجاز
میل مهار	برش	$0.15\sigma_u$
خار	خمشی	$0.8\sigma_y$
	برش	$0.4\sigma_y$
	لهیدگی	$0.9\sigma_y$

که در آن، σ_y تنش تسلیم و σ_u مقاومت کششی فولاد مورد استفاده می‌باشد.

- (۳) تنش مجاز توصیه شده برای پیچ مهار بر فرض اینکه در بتن مدفون باشد، ارائه شده است.
- (۴) مقادیر مرجع تنش‌های مجاز برای پیچ‌های تمام کاری شده در جدول (۷-۳) مشاهده می‌شود.

جدول ۷-۳- تنش‌های مجاز برای پیچ‌های تمام کاری شده (N/mm^2)

رده مقاومتی			نوع تنش
۱۰/۹	۸/۸	۴/۶	
۴۷۰	۳۶۰	۱۴۰	کشش
۲۷۰	۲۰۰	۹۰	برش
۷۰۰	۵۴۰	۲۱۰	لهیدگی

۲-۳-۷- افزایش تنش‌های مجاز

وقتی ترکیب چند نیروی خارجی وجود داشته باشد، تنش‌های مجاز در بندهای ۲-۳-۲ تا ۲-۳-۶ را می‌توان مطابق جدول (۸-۳) افزایش داد.

جدول ۸-۳- نرخ افزایش تنش‌های مجاز

ترکیب نیروها و بارهای خارجی	نرخ افزایش
با در نظر گرفتن اثر تغییر دما	۱/۱۵
با در نظر گرفتن اثر زلزله	۱/۵۰

نکات فنی

برای یک نیروی خارجی ویژه، می‌توان نرخ افزایش بزرگتری نسبت به جدول (۸-۳) به کار برد.

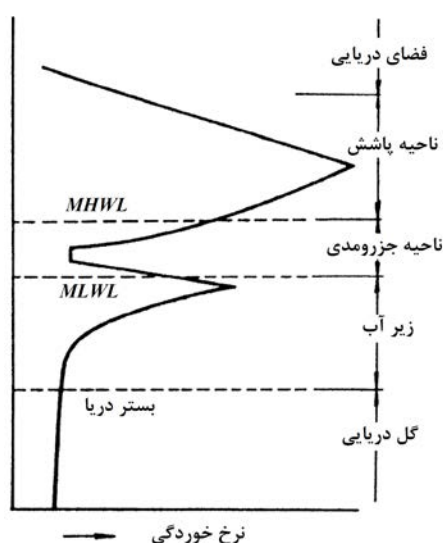
۲-۴- کنترل خوردگی

۲-۴-۱- کلیات

کنترل خوردگی در طراحی تاسیساتی استفاده می‌گردد که در آنها مصالح فولادی به کار رفته در معرض شرایط محیطی بسیار خورنده قرار داشته باشد. به علت احتمال بسیار بالای خوردگی بویژه در بخش‌هایی که بلافاصله زیر تراز میانگین جزر آب قرار دارد، باید اقدامات مقابله‌ای مناسب انجام گیرد.

تفسیر

توزیع نرخ خوردگی با توجه به عمق قرارگیری مصالح فولادی در دریا، به صورت کلی در شکل (۱-۳) مشاهده می‌گردد.



شکل ۱-۳- توزیع نرخ خوردگی مصالح فولادی

خوردگی در ناحیه پاشش بسیار زیاد است زیرا در این ناحیه سازه در معرض پاشش آب دریا قرار داشته و اکسیژن به مقدار کافی وجود دارد. نرخ خوردگی در بخش بلافاصله بالای تراز میانگین مد (MHWL) بیشترین مقدار را داراست. از میان بخش‌های مستغرق در شکل (۳-۱)، نرخ خوردگی در بخش بلافاصله زیر ناحیه جزر و مدی، حداکثر می‌باشد که تغییرات نرخ خوردگی در این بخش تا حد زیادی وابسته به شرایط محیطی و شکل سطح مقطع سازه می‌باشد. در سپر فولادی و شمع لوله فولادی مستغرق در آب دریا، نرخ خوردگی در بخش دقیقاً زیر تراز میانگین جزر (MLWL) تفاوت چندانی با سایر بخش‌های میانه آب ندارد. البته با توجه به شرایط محیطی سازه، ممکن است نرخ خوردگی در بخش دقیقاً زیر MLWL بسیار بزرگتر از نرخ خوردگی در بخش‌های داخل آب باشد، و در بعضی حالات حتی ممکن است از نرخ خوردگی ناحیه پاشش هم بزرگتر شود. این خوردگی مشخص منطقه‌ای، خوردگی متمرکز نام دارد.

۲-۴-۲- نرخ خوردگی مصالح فولادی

نرخ خوردگی مصالح فولادی به دلیل وابستگی به شرایط خوردندگی محیطی، با توجه به شرایط محیطی منطقه قرارگیری سازه تعیین می‌گردد.

تفسیر

نرخ خوردگی مصالح فولادی مورد استفاده در تاسیسات بندر و لنگرگاه تحت تاثیر شرایط محیطی شامل شرایط آب و هوایی، درجه شوری و آلودگی آب دریا، وجود جریان آب رودخانه‌ای و غیره می‌باشد. بنابراین نرخ خوردگی باید با مراجعه به پروژه‌های پیشین در حوالی منطقه و نتایج مطالعات تحت شرایط مشابه تعیین گردد.

نکات فنی

۱) نرخ خوردگی مصالح فولادی به طور کلی با مراجعه به مقادیر ارائه شده در جدول (۳-۹) تعیین گردد که بر اساس نتایج مطالعات سازه‌های فولادی موجود تهیه شده است. البته مقادیر جدول (۳-۹) مقادیر متوسط بوده و ممکن است نرخ خوردگی واقعی بنابر شرایط محیطی مصالح فولادی، بیشتر از مقادیر ارائه شده در جدول باشد. بنابراین برای تعیین نرخ خوردگی مصالح فولادی، باید به نتایج مطالعات خوردگی تحت شرایط مشابه مراجعه نمود. شایان ذکر است در جدول (۳-۹) فقط نرخ خوردگی یک طرف مصالح فولادی ارائه شده است. زمانی که دو طرف مصالح فولادی در معرض خوردگی باشد، باید از جمع نرخ‌های خوردگی دو طرف که بر اساس مقادیر جدول (۳-۹) به دست آمده باشد، استفاده کرد.

۲) مقادیر مربوط به «HWL یا بالاتر» در جدول (۳-۹) نشان دهنده نرخ خوردگی بلافاصله بالای HWL می‌باشد. نرخ خوردگی بین HWL و بخش‌های میانی آب باید بر اساس نرخ خوردگی واقعی و با توجه به خصوصیات آب دریا در اطراف سازه تعیین گردد. علت این امر، مطالعات پیشین می‌باشد که نشان می‌دهد نرخ خوردگی با توجه به خصوصیات آب دریا و عمق آب تغییر می‌کند. مقادیر موجود در جدول (۳-۹) به عنوان مرجع و با دامنه تغییرات احتمالی، ارائه شده است. به طور کلی باید رویکرد جداگانه‌ای برای خوردگی در ناحیه جزر و مدی و بخش‌های میانی آب به دلیل تفاوت در شرایط محیطی اتخاذ نمود. مرز مناسب بین این دو در حدود ۱/۰ متر زیر عمق LWL است.

۳) در صورت وجود خوردگی متمرکز، نرخ خوردگی از مقادیر موجود در جدول (۳-۹) بسیار فراتر خواهد رفت و بنابراین استفاده از این مقادیر در چنین حالاتی مناسب نمی‌باشد.

۴) در فضای بسته مانند داخل شمع لوله فولادی، می‌توان فرض نمود که به علت نبود اکسیژن، امکان ایجاد خوردگی وجود نخواهد داشت.

جدول ۳-۹- مقادیر معمول برای نرخ خوردگی مصالح فولادی

نرخ خوردگی (mm/year)	محیط خورنده	
۰/۳ ۰/۱ تا ۰/۳ ۰/۱ تا ۰/۲ ۰/۰۳	HWL یا بالاتر HWL تا HWL -1 m LWL -1 m تا بستر دریا زیر بستر دریا	سمت دریا
۰/۱ ۰/۰۳ ۰/۰۲	بالای سطح زمین و در معرض هوا زیر سطح زمین (بالای تراز آب باقیمانده) زیر سطح زمین (زیر تراز آب باقیمانده)	سمت خشکی

۲-۴-۳- روش‌های کنترل خوردگی

روش‌های کنترل خوردگی مصالح فولادی باید از روش حفاظت کاتدی، روش روکش کردن یا دیگر روش‌های کنترل خوردگی و با توجه به شرایط محیطی مصالح فولادی به طور متناسب انتخاب شود. روش متعارف کنترل خوردگی برای بخش‌های زیر تراز میانگین جزر (MLWL)، روش حفاظت کاتدی می‌باشد. روش متعارف برای بخش‌های بالای عمق ۱ متر زیر تراز میانگین جزر ماهیانه (LWL)، روش روکش کردن می‌باشد.

تفسیر

۱) روش‌های کنترل خوردگی مورد استفاده برای سازه‌های فولادی بندر و لنگرگاه شامل روش حفاظت کاتدی و روش روکش کردن می‌باشد.

۲) در ناحیه جزر و مدی و ناحیه مستغرق، بسته به شرایط محیطی خورنده خطر خوردگی شدید به علت خوردگی متمرکز وجود دارد. بنابراین، اصولاً کنترل خوردگی به وسیله ضخامت اضافی نباید به عنوان روش کنترل خوردگی استفاده گردد. البته برای سازه‌های موقت استفاده از روش ضخامت اضافی به عنوان روش کنترل خوردگی، قابل قبول خواهد بود.

۳) سمت مدفون سپر فولادی در زمین، نرخ خوردگی کمتری نسبت به سمت دریا دارد. در نتیجه برای سمت مدفون، اصولاً کنترل خوردگی لازم نمی‌باشد. البته در حالتی که احتمال خوردگی محیط در اثر وجود مصالح زائد در خاکریز زیاد باشد، قبل از هر کار باید مطالعات لازم انجام شده و اقدامات مناسب صورت گیرد.

۴) بهترین نتایج با استفاده از روش روکش کردن برای بالای ناحیه جزر و مدی و روش حفاظت کاتدی برای بخش‌های میانه آب و بستر دریا به دست آمده و اعتبار آن نیز تایید شده است. وقتی از روش روکش کردن در بخش‌های میانی آب استفاده

می‌شود، مصالح روکش باید با توجه به دوام آن انتخاب و دقت شود تا هنگام نصب یا در برخورد قطعات شناور، از آسیب‌دیدگی روکش جلوگیری به عمل آید.

۲-۴-۴- روش حفاظت کاتدی

۲-۴-۴-۱- دامنه کاربرد

دامنه کاربرد روش حفاظت کاتدی از تراز میانگین جزر (MLWL) به پایین می‌باشد.

تفسیر

کنترل خوردگی بالای MLWL باید به روش روکش کردن انجام گیرد. ناحیه بین MLWL و LWL برای مدت زمان کمتری نسبت به زیر LWL مستغرق می‌باشد و بنابراین کارایی کنترل خوردگی حفاظت کاتدی کمی پایین خواهد بود. همچنین از آنجا که بخش‌های بلافاصله زیر MLWL به راحتی در معرض خوردگی می‌باشد، روکش باید تا عمق مشخصی پایین‌تر از MLWL/دامنه یافته و همزمان از روش حفاظت کاتدی هم استفاده شود.

نکات فنی

۱) همانطور که در جدول (۳-۱۰) ملاحظه می‌شود، اثر روش حفاظت کاتدی (نرخ کنترل خوردگی) وقتی دوره فرو رفتن مصالح فولادی در معرض خوردگی در آب دریا بیشتر باشد، افزایش می‌یابد و بالعکس اگر این دوره کمتر باشد، اثر روش نیز کاهش می‌یابد. نسبت فرو رفتن در آب دریا و نرخ کنترل خوردگی به ترتیب در رابطه (۲-۱) و (۲-۲) بیان شده است.

جدول ۳-۱۰- نسبت کنترل خوردگی روش حفاظت کاتدی

نسبت فرو رفتن در آب دریا	نرخ کنترل خوردگی
زیر ۴۰٪	زیر ۴۰٪
برابر ۴۰٪ و بیشتر تا ۸۰٪	برابر ۴۰٪ و بیشتر تا ۶۰٪
برابر ۸۰٪ و بیشتر تا ۱۰۰٪	برابر ۶۰٪ و بیشتر تا ۹۰٪
۱۰۰٪	برابر ۹۰٪ و بیشتر

$$(۲-۱) \quad (\%) \times 100 = \frac{\text{دوره فرو رفتن نمونه}}{\text{کل دوره آزمایش}} = \text{نسبت زمانی فرو رفتن در آب دریا}$$

$$(۲-۲) \quad (\%) \times 100 = \frac{(\text{افت وزنی نمونه با جریان الکتریکی} - \text{افت وزنی نمونه بدون جریان الکتریکی})}{\text{افت وزنی نمونه بدون جریان الکتریکی}} = \text{نرخ کنترل خوردگی}$$

۲) نرخ کنترل خوردگی متعارف برای منطقه زیر تراز میانگین جزر، حداقل ۹۰ درصد می‌باشد.

۳) حفاظت کاتدی به روش حفاظت کاتدی با آند گالوانی و روش جریان برق یک طرفه تقسیم می‌شود. در روش آند گالوانی، آلومینیوم، منیزیم، روی و سایر آندها به سازه فولادی متصل شده و از جریان الکتریکی ایجاد شده ناشی از اختلاف پتانسیل بین دو فلز به عنوان جریان کنترل خوردگی استفاده می‌گردد. مشخصات مصالح آند گالوانی در جدول (۳-۱۱) مشاهده

می‌شود. آندهای آلایز آلومینیوم (Al-Zn-In) بالاترین شار جریان تولید شده در واحد جرم را ارائه کرده و بسیار اقتصادی بوده و برای محیط‌های میانه آب و بستر دریا مناسب می‌باشند. بنابراین آند آلایز آلومینیوم برای استفاده در سازه‌های فولادی بندر و لنگرگاه‌ها بسیار معمول است.

در روش حفاظت کاتدی به وسیله جریان برق یک طرفه، آند قربانی شونده به قطب مثبت منبع برق جریان مستقیم (DC) خارجی و قطب منفی به سازه فولادی متصل می‌گردد. در نتیجه جریان حفاظتی از آند قربانی شونده به سازه فولادی جریان می‌یابد. در آب دریا، معمولاً از آلایز سرب-نقره به عنوان مدار جریان استفاده می‌گردد. از آنجا که ولتاژ خروجی در این روش به راحتی قابل تنظیم است، در محیط‌های دارای نوسان مشخص همانند جریان شدید یا جریان آب رودخانه و یا مکان‌هایی که نیاز به یک پتانسیل کنترل مناسب دارد، کاربرد دارد.

جدول ۳-۱۱- مقایسه مشخصات مصالح آند گالوانی

مشخصات	Al-Zn-In	روی (Zn) خالص، آلیاژ روی	منیزیم (Mg) خالص، Mg-Mn	Mg-6Al-3Zn
وزن مخصوص ولتاژ آند مدار باز (V) (SCE) اثر ولتاژ بر آهن (V) شار الکتریکی ایجاد شده تئوریک (A.h/g)	۲/۸ تا ۲/۶ ۱/۰۸ ۰/۲۵ ۲/۸۷	۷/۱۴ ۱/۰۳ ۰/۲۰ ۰/۸۲	۱/۷۴ ۱/۵۶ ۰/۷۵ ۲/۲۰	۱/۷۷ ۱/۴۸ ۰/۶۵ ۲/۲۱
در آب دریا با 1 mA/cm2	کارایی جریان (%) شار الکتریکی تولید شده (A.h/g) حجم از بین رفته (kg/A/year)	۹۰ ۲/۶۰ ۳/۴	۵۰ ۱/۱۰ ۸/۰	۵۵ ۱/۲۲ ۷/۲
در خاک با 0.03 mA/cm2	کارایی جریان (%) شار الکتریکی تولید شده (A.h/g)	۶۵* ۱/۸۶*	۴۰ ۰/۸۸	۵۰ ۱/۱۱

* بنابر ترکیبات مصالح متغیر می باشد.

۲-۴-۴-۲- پتانسیل حفاظتی

به عنوان یک مقدار مرجع، پتانسیل حفاظتی سازه‌های فولادی بندر و لنگرگاه با الکتروود آب دریا- کلرید نقره برابر 780 mV - می‌باشد.

تفسیر

اگر برای حفاظت کاتدی از جریان حفاظتی در سازه فولادی استفاده شود، پتانسیل سازه فولادی به تدریج به مقدار پایه نزدیک می‌شود (کمتر می‌شود). وقتی به پتانسیل خاصی برسد، خوردگی کنترل می‌شود. این پتانسیل، پتانسیل حفاظتی نام دارد.

نکات فنی

۱) برای اندازه‌گیری پتانسیل سازه فولادی، باید از یک الکتروود که دارای مقادیر مرجع ثابت حتی در شرایط محیطی مختلف است، استفاده نمود. الکتروودی که مقدار استاندارد را تامین می‌کند الکتروود مرجع نامیده می‌شود. در آب دریا، علاوه بر

الکتروود آب دریا-کلرید نقره، بعضا الکتروود کلرید جیوه اشباع و الکتروود سولفات مس اشباع نیز استفاده می‌شود. مقدار پتانسیل حفاظتی براساس الکتروود مرجع مورد استفاده برای اندازه‌گیری، متغیر بوده و در زیر ارائه شده است.

الکتروود آب دریا-کلرید نقره: -780 mV

الکتروود کلرید جیوه اشباع: -770 mV

الکتروود سولفات مس اشباع: -850 mV

(۲) در صورت ترکیب روش‌های حفاظت کاتدی و روکش کردن (بویژه روش حفاظت کاتدی جریان برق)، نباید اجازه داد که لایه روکش در اثر جریان اضافی از بین برود. در این حالت پتانسیل باید -800 mV تا -1100 mV (با استفاده از الکتروود مرجع کلرید جیوه اشباع) باشد.

۲-۴-۳- چگالی جریان حفاظتی

چگالی جریان حفاظتی باید مقدار مناسبی باشد زیرا وابستگی زیادی به شرایط محیط دریایی دارد.

تفسیر

(۱) وقتی از حفاظت کاتدی استفاده می‌شود، چگالی جریان خاصی در واحد سطح مصالح فولادی لازم است تا پتانسیل مصالح فولادی به مقدار پایه بیشتری نسبت به پتانسیل حفاظتی تغییر کند که این چگالی موسوم به چگالی جریان حفاظتی می‌باشد. مقدار این چگالی جریان حفاظتی با گذر زمان از مقدار اولیه در شروع حفاظت کاتدی کاهش یافته و نهایتاً به مقدار ثابتی در حدود 40% تا 50% مقدار اولیه می‌رسد.

(۲) چگالی جریان حفاظتی با دمای آب، جریان، موج و کیفیت آب تغییر می‌کند. در جایی که جریان ورودی آب رودخانه یا جریان معکوس وجود دارد و یا در جایی که غلظت سولفید بالا باشد، به طور کلی احتیاج به جریان حفاظتی افزایش می‌یابد. همچنین در جایی که سرعت جریان آب بالا باشد نیاز به جریان حفاظتی افزایش می‌یابد. هنگام طراحی تاسیسات، مقدار طراحی چگالی جریان حفاظتی باید با مراجعه به عملکرد واقعی سازه‌های موجود در دریا تعیین گردد.

نکات فنی

(۱) چگالی جریان حفاظتی در شروع حفاظت کاتدی باید براساس مقادیر متعارف برای مصالح فولادی در شرایط دریایی معمولی در جدول (۳-۱۲) باشد.

جدول ۳-۱۲- چگالی جریان حفاظتی در شروع حفاظت کاتدی (mA/m^2)

محیط دریایی پاک	محیط دریایی آلوده	
۱۰۰	۱۳۰ تا ۱۵۰	در آب دریا
۵۰	۶۵ تا ۷۵	در خاکریز قلوه سنگی
۲۰	۳۰	در خاک (زیر بستر دریا)
۱۰	۱۰	در خاک (بالای بستر دریا)

۲) جریان تولید شده برای حفاظت کاتدی با گذر زمان ضعیفتر می‌شود. بنابراین متوسط چگالی جریان تولید شده برای محاسبه طول عمر آند بر اساس طول دوره حفاظت عمدتاً به صورت زیر می‌باشد:

حفاظت به مدت ۵ سال: چگالی جریان ایجاد شده اولیه $\times 0.55$

حفاظت به مدت ۱۰ سال: چگالی جریان ایجاد شده اولیه $\times 0.52$

حفاظت به مدت ۱۵ سال: چگالی جریان ایجاد شده اولیه $\times 0.50$

اگر حفاظت برای مدت زمانی بیش از ۱۵ سال در نظر گرفته شده باشد، از همان مقدار ۱۵ سال استفاده می‌گردد.

۳) اگر قسمتی که با مواد روکش کننده روکش شده است در محدوده کاربرد حفاظت کاتدی باشد، مقدار چگالی جریان حفاظتی باید با فرض نرخ مشخصی از آسیب دیدگی روکش تعیین گردد. در آب دریا می‌توان از مقادیر زیر استفاده نمود:

رنگ: $20 + 100 S \text{ (mA/m}^2\text{)}$

بتن: $10 + 100 S \text{ (mA/m}^2\text{)}$

روکش آلی: $100 S \text{ (mA/m}^2\text{)}$

که در آن S نرخ آسیب دیدگی می‌باشد که عبارت از نسبت سطح روکش دار آسیب دیده فرض شده به کل سطح روکش شده می‌باشد. البته اگر چگالی جریان حفاظتی به دست آمده از روابط بالا بیشتر از مقادیر جدول (۳-۱۲) باشد، باید از مقادیر جدول استفاده نمود.

۲-۴-۵- روش روکش کردن

۲-۴-۵-۱- گستره کاربرد

روش روکش کردن برای بخش‌های بالای عمق ۱ متر زیر تراز میانگین جزر ماهیانه (LWL) و برای کنترل خوردگی کاربرد دارد.

تفسیر

روش روکش کردن برای سازه‌های بندر و لنگرگاه به این دلیل استفاده می‌گردد که در این بخش‌ها که طول فرو رفتن در آب دریا کوتاه است، نمی‌توان از حفاظت کاتدی استفاده نمود. همانطور که در بند ۲-۴-۴ روش حفاظت کاتدی بیان شد، دامنه کاربرد روش حفاظت کاتدی زیر تراز میانگین جزر می‌باشد. اما احتمال روی دادن خوردگی متمرکز در اطراف تراز مذکور هنگامی که طول زمان فرو رفتن در آب دریا به علت اثرات امواج و نوسانات فصلی در تراز جزر و مدی کوتاه شده است، زیاد است. بنابراین روش روکش کردن در بخش‌های بالای عمق ۱ متر زیر LWL باید با حفاظت کاتدی ترکیب گردد.

نکات فنی

در محیط دریایی کم عمق، گاهی روش حفاظت کاتدی برای کل طول سازه دیواره سپری فولادی در عمق، استفاده می‌شود. با ترکیب روش‌های حفاظت کاتدی و روکش کردن در بخش‌های موجود در آب دریا، می‌توان عمر آند گالوانی را افزایش داد.

۲-۴-۵-۲- روش‌های قابل اجرا

روش روکش کردن مورد استفاده در سازه‌های فولادی بندر و لنگرگاه یکی از چهار روش زیر می‌باشد:

- (۱) رنگ کردن
- (۲) روکش آلی
- (۳) روکش نفتی
- (۴) روکش معدنی

۲-۴-۵-۳- انتخاب روش

برای انتخاب روش و تعیین ویژگی‌ها، مشخصات هر روش بررسی شده و موارد زیر مطالعه و مرور می‌گردد:

- (۱) شرایط محیطی
- (۲) دامنه کنترل خوردگی
- (۳) طول عمر
- (۴) نگهداری
- (۵) شرایط عملیات اجرایی
- (۶) سایر موارد

برای سازه‌های موجود، موارد زیر نیز مطالعه می‌گردد:

- (۷) درجه خوردگی و شرایط افت کیفیت یا خرابی لایه رنگی یا روکش موجود
- (۸) شرایط طراحی اولیه

فصل ٣

بتن

۳-۱- کلیات

۱) طراحی سازه‌های بتنی نظیر موج‌شکن و تاسیسات پهلویی باید مطابق استاندارد و به روش طراحی حالت حدی باشد.

۲) انتخاب مصالح برای سازه‌های بتنی به جز در مواردی که در این متن آمده باید مطابق آیین‌نامه بتن ایران (نشریه ۱۲۰ معاونت برنامه‌ریزی و نظارت راهبردی کشور) می‌باشد.

تفسیر

از روش طراحی حالت حدی در آیین‌نامه بتن ایران (آبا) به کار رفته است. از آنجا که روش طراحی حالت حدی نسبت به روش طراحی تنش مجاز منطقی‌تر است، این روش برای طراحی موج‌شکن و تاسیسات پهلویی به کار می‌رود. برای بتن پیش‌تنیده از آیین‌نامه طرح و محاسبه قطعات پیش‌تنیده (نشریه ۲۵۰ معاونت برنامه‌ریزی و نظارت راهبردی کشور) استفاده شود.

۳-۲- اصول طراحی بر اساس روش طراحی حالت حدی

۱) بررسی ایمنی سازه با استفاده از روش طراحی حالت حدی باید در حالت حدی نهایی و حالت حدی بهره‌برداری انجام گیرد.

۲) برای ضرایب اطمینان جزئی باید مقادیر مناسب با توجه به مصالح و بارها مطابق نوع حالت حدی انتخاب گردد.

۳) در آیین‌نامه بتن ایران حالت خستگی زیر مجموعه حالت حدی نهایی در نظر گرفته شده است، اما در صورت لزوم می‌توان با مراجعه به منابع و روش‌های معتبر حالت حدی خستگی را نیز بررسی نمود.

تفسیر

حالات حدی به حالت‌های ۱) حالت حدی نهایی: مربوط به خرابی کلی ناشی از حداکثر بار در عمر سازه، ۲) حالت حدی بهره‌برداری: مربوط به حالت آسیب جزئی نظیر ترک خوردگی بیش از حد و سایر عیب‌های نسبتاً کوچک ناشی از اثر بار معمول در طول عمر سازه تقسیم می‌گردد.

حالت حدی خستگی ممکن است در اثر تکرار نیروی موج بر موج‌شکن یا در اثر تکرار بارهای متحرک بر عرشه نیز ایجاد شود. در دیوارهای ساحلی نوع وزنی می‌توان خرابی ناشی از خستگی را حذف نمود زیرا اثرات تکرار بار متحرک محتمل نبوده و در نتیجه عامل ایجاد خستگی وجود ندارد. اگرچه اگر ضربه بارهای متحرک را نتوان نادیده گرفت، باید حالت حدی خستگی نیز بررسی گردد.

نکات فنی

(۱) در مورد ضرایب اطمینان جزئی نکات زیر در نظر گرفته شود.

الف) ضرایب مورد استفاده همان ضرایب آیین‌نامه بتن ایران بوده و دیگر ضرایب اطمینان جزئی ارائه شده ویژه طراحی سازه‌های دریایی می‌باشد. ضمناً می‌توان این ضرایب را بر اساس تحلیل موردی، مطالعات مقایسه‌ای ایمنی با روش تنش مجاز و مقایسه با سایر سازه‌ها نیز تعیین نمود.

ب) فشار هیدرواستاتیک، فشار آب داخلی، فشار آب باقیمانده و فشار خاک خاکیز جزء بارهای مرده محسوب شده و نیروی موج و فشار بالابرنده از زمره بارهای زنده به حساب می‌آید. بار زلزله، نیروی پهلویی شناور، نیروی کشش شناور، فشار بالابرنده (وقتی بر عرشه اسکله شمع و عرشه وارد می‌شود)، فشار باد و بار برخورد هم از یک نوع بار به حساب می‌آید. البته پهلویی شناور و نیروی کشش در صورت نیاز باید به عنوان بار زنده در نظر گرفته شده و ایمنی در برابر حالت حدی بهره برداری تایید گردد.

ضریب بار موج‌شکن در برابر نیروی موج با توجه به نوع موج‌شکن، عمق استقرار، شیب بستر دریا و نمودار توزیع ارتفاع مرتفع‌ترین امواج تغییر می‌کند. اما در نظر گرفتن مقدار $1/3$ برای حالت حدی نهایی برای انواع موج‌شکن معمولی و صندوقه‌ای کافی می‌باشد. البته برای سازه با شکل خاص نظیر موج‌شکن صندوقه‌ای با درز منحنی، به نظر می‌رسد ضریب بار مقدار بزرگتری باشد و بنابراین لازم است به وسیله انجام آزمایش روی مدل تعیین شود.

پ) ضرایب اطمینان جزئی ارائه شده صرفاً مقادیری استاندارد می‌باشد و اگر با استفاده از روش‌های دیگر بتوان مقادیر مناسب‌تری بدست آورد، می‌توان از آن استفاده نمود.

(۲) مقادیر مشخصه مورد استفاده در طراحی را می‌توان مطابق روش‌های ارائه شده در بخش‌های مربوطه این متن محاسبه نمود. مقادیر بار هنگام بررسی حالت حدی بهره‌برداری باید به صورت زیر باشد:

الف) ارتفاع موج برای محاسبه فشار موج وارد بر موج‌شکن باید برابر ارتفاع موج با تعداد رخداد با مرتبه 10^4 در طول عمر طراحی (مثلاً ۵۰ سال) باشد که احتمال رخداد چنین موجی در نواحی مختلف متفاوت می‌باشد (منظور از ارتفاع موج، ارتفاع مرتفع‌ترین موج است).

ب) در حالات دیگر، مقادیر مشخصه باید طبق رابطه (۱-۳) محاسبه گردد.

$$S_k = k_p S_p + k_r S_r \quad (1-3)$$

که در آن:

S_k مقدار مشخصه بار برای بررسی حالت حدی بهره‌برداری

S_p مقدار مشخصه بار مرده

S_r مقدار مشخصه بار زنده

k_p و k_r مقادیر ثابت نشان‌دهنده اثرات بار مرده و زنده به ترتیب بر عرض ترک و خوردگی فولاد. می‌توان مقدار k_p را برابر $1/0$ و k_r را برابر $0/5$ در نظر گرفت. می‌توان هر دو مقدار را هنگام ساخت و اجرا برابر $0/5$ در نظر گرفت.

برای بررسی حالت خستگی موج‌شکن، می‌توان از روش‌های معتبر موجود برای تخمین مقدار مشخصه بار استفاده نمود.

۳) هنگام بررسی حالت حدی بهره‌برداری، متعارف است که ایمنی در برابر ترک خوردگی بیش از حد بررسی شود که می‌توان رابطه موجود در آیین‌نامه بتن ایران را برای محاسبه عرض ترک‌های خمشی به کار برد. برای سازه‌های موجود در منطقه پاشش و جزر و مدی باید عرض ترک کمتر از $0/003$ پوشش بتن روی میلگرد و برای سازه‌های در معرض باد حاوی کلراید عرض ترک کمتر از $0/0035$ پوشش بتن روی میلگرد سازه باشد. برای حالات دیگر نیز عرض ترک باید کمتر از $0/004$ پوشش بتن روی میلگرد سازه باشد.

از آنجا که عرض ترک خمشی هم تحت تاثیر تنش میلگردها و هم تحت تاثیر قطر و گام میلگردها قرار دارد، در طراحی چینش میلگردها باید مراقبت کافی نمود. وقتی از مصالح و یا اعضا با شکل خاص استفاده می‌شود، می‌توان از روابط دیگر و یا مطالعات آزمایشگاهی برای تخمین عرض ترک استفاده نمود. علاوه بر آن، اصولاً نزدیک‌ترین مصالح فولادی کششی به سطح بتن، مصالح فولادی تسلیح یا پیش‌تنیدگی هستند که برای ترک‌های خمشی بررسی می‌شوند.

ترک‌هایی که در سازه به علت عواملی غیر از اثر بار (مانند عیوب اولیه) به وجود آمده و حتی اگر با برداشتن بار بسته نخواهد شد، باید به طور جداگانه بررسی شود زیرا در گستره روش بررسی حاضر قرار نمی‌گیرد.

۴) اگر بار وارد بر عرشه اسکله شمع و عرشه از طرف تجهیزات انتقال بار نسبتاً بزرگ باشد و تغییر شکل بیش از مقداری باشد که در کار انتقال بار مشکل ایجاد نمی‌کند، در صورت نیاز، باید ایمنی در برابر وقوع تغییر شکل به عنوان حالت حدی بهره‌برداری تایید گردد.

۳-۳-۳ اجزا بتن

اجزا بتن شامل سیمان، سنگدانه، آب، افزودنی و الیاف باید مطابق استانداردهای ملی ایران باشد.

۳-۳-۳-۱ سیمان

سیمان پرتلند باید طبق استاندارد ۳۸۹، سیمان آمیخته پوزولانی طبق ۳۴۳۲، سیمان آمیخته روباره‌ای طبق استاندارد ۳۵۱۷، سیمان پرتلند آهکی طبق استاندارد ۴۲۲۰ و سیمان پرتلند سفید طبق استاندارد ۲۹۱۳ ایران باشد. ضمناً برایتامیندوام و کیفیت لازم است نکات زیر رعایت شود.

۳-۳-۳-۱-۱

در حاشیه خلیج فارس و دریای عمان در بتن مسلح یا پیش‌تنیده لازم است مقدار C_3A موجود در سیمان پرتلند از ۶ درصد بیشتر و از ۸ درصد کمتر باشد. در سیمان‌های آمیخته، لازم است C_3A موجود در کلینکر آن از ۶ درصد بیشتر و از ۱۰ درصد کمتر باشد. بدیهی است سیمان پرتلند نوع ۵ (ضد سولفات) را نمی‌توان در بتن مسلح مصرف نمود. در بتن غیر مسلح حد پایینی برای C_3A وجود ندارد و لازم است حد بالایی آن رعایت گردد. بدیهی است در این موارد مصرف سیمان پرتلند نوع ۵ (ضد سولفات) مانعی ندارد و توصیه می‌شود.

۲-۱-۳-۳

در حاشیه دریای خزر مقدار C_3A موجود در سیمان پرتلند و کلینکر سیمان آمیخته در بتن مسلح یا پیش تنیده نباید از ۵ درصد کمتر و از ۸ درصد بیشتر شود. مصرف سیمان پرتلند نوع ۵ (ضد سولفات) توصیه نمی‌شود. در بتن غیر مسلح حد پایینی حذف می‌شود و بنابراین مصرف سیمان پرتلند نوع ۵ (ضد سولفات) مانعی ندارد و توصیه می‌گردد.

۳-۱-۳-۳

به طور کلی مصرف سیمان‌های آمیخته پوزولانی و روباره‌ای با در نظر گرفتن ضوابط بند ۱-۱-۳-۳ و ۲-۱-۳-۳ توصیه می‌شود.

۴-۱-۳-۳

در صورت واکنش‌زایی سنگدانه‌ها با قلیایی‌های سیمان، مقدار قلیایی معادل اکسید سدیم سیمان‌های پرتلند و آمیخته نباید از ۰/۶ درصد وزن سیمان تجاوز کند. در صورتی که دسترسی به چنین سیمانی امکان‌پذیر نباشد لازم است مقدار قلیایی معادل اکسید سدیم ($Na_2O + 0.658 K_2O$) در مخلوط بتن از ۲/۴ کیلوگرم بر متر مکعب بتن تجاوز نکند و در غیر این صورت باید راهکارهای مناسب دیگری برای جلوگیری از انبساط مخرب اتخاذ شود.

۵-۱-۳-۳

درصد یون کلرید سیمان پرتلند و آمیخته برای بتن مسلح در حاشیه خلیج فارس و دریای عمان نباید از ۰/۰۵ درصد تجاوز کند و در بتن پیش تنیده این مقدار برای حاشیه خلیج فارس و دریای عمان به ۰/۰۲ درصد و برای دریای خزر به ترتیب به ۰/۰۸ و ۰/۰۳ درصد محدود می‌شود. در بتن غیر مسلح محدودیتی برای یون کلرید سیمان وجود دارد.

۲-۳-۳- سنگدانه

سنگدانه‌ها باید از نظر دانه‌بندی، مواد زیان آور و دوام منطبق بر استاندارد اجباری ایران به شماره ۳۰۲ باشد. ضمناً در برخی موارد ضوابط سخت گیرانه‌تری حاکم می‌شود که در ذیل به آنها اشاره می‌گردد.

۱-۲-۳-۳

اگر دانه‌بندی شن یا ماسه یا هر دو خارج از محدوده استاندارد ۳۰۲ ایران باشد می‌توان از آنها استفاده کرد مشروط بر اینکه دانه‌بندی مخلوط بتن در محدوده مطلوب روش ملی طرح مخلوط بتن برای حداکثر اندازه اسمی مورد نظر باشد.

۲-۲-۳-۳

برای بتن مسلح، حداکثر اندازه اسمی سنگدانه بتن بهتر است از ۲۰ میلی‌متر بزرگتر نباشد (در حاشیه دریای خزر می‌توان ۵ میلی‌متر به این مقدار افزود). برای بتن غیر مسلح بهتر است این اندازه از ۴۰ میلی‌متر تجاوز نکند. بدیهی است ضوابط و محدودیت‌های حداکثر اندازه اسمی سنگدانه‌ها با توجه به ابعاد قطعه، فواصل آزاد میلگردها و ضخامت پوشش بتنی روی میلگرد و غیره به قوت خود باقی است.

۳-۲-۳-۳

در ساخت بتن مسلح توصیه می‌شود از سنگدانه درشت شکسته یا نیمه شکسته و ماسه ترجیحاً گرد گوشه استفاده شود. به هر حال استفاده از اشکال دیگر مجاز بوده اما توصیه نمی‌شود.

۴-۲-۳-۳

محدودیت‌های ذرات پولکی و کشیده که طبق استاندارد BS 812 اندازه‌گیری می‌شود برای حاشیه دریای خزر طبق استاندارد ۳۰۲ ایران به قوت خود باقی است و برای حاشیه خلیج فارس و دریای عمان ۰/۷۵ حد مندرج در استاندارد ۳۰۲ ایران خواهد بود.

۵-۲-۳-۳

مقدار مجاز یون کلرید سنگدانه درشت در بتن مسلح به ۰/۰۲ درصد و در بتن پیش‌تنیده به ۰/۰۱ درصد وزن سنگدانه محدود می‌شود. در صورت تجاوز یون کلرید از این مقادیر، به شرط آنکه میزان یون کلرید محلول در آب یا محلول در اسید مخلوط بتن از حد مجاز بالاتر نرود، می‌توان سنگدانه مزبور را به کار برد. در صورتی که بتن غیرمسلح باشد محدودیتی برای یون کلرید وجود ندارد.

۶-۲-۳-۳

مقدار مجاز یون کلرید سنگدانه ریز در بتن مسلح ۰/۰۴ درصد و در بتن پیش‌تنیده ۰/۰۲ درصد وزن سنگدانه می‌باشد. در صورتی که مقدار یون کلرید در ماسه از این مقادیر تجاوز کند، به شرط آنکه میزان یون کلرید محلول در آب یا محلول در اسید مخلوط بتن از حد مجاز آن بالاتر نرود، می‌توان سنگدانه مزبور را به کار برد. در صورتی که بتن غیر مسلح باشد محدودیتی برای یون کلرید وجود ندارد.

۷-۲-۳-۳

در صورتی که بتن در معرض سایش و ضربات موج باشد، مقدار درصد سایش در آزمایش لوس آنجلس با هر روش استاندارد و بر روی اندازه‌های مختلف سنگدانه به ۳۰ درصد محدود می‌شود. در سایر موارد حداکثر درصد سایش ۴۰ درصد خواهد بود.

۸-۲-۳-۳

در صورتی که بتن در معرض پاشش آب دریا و یا یخبندان و آب شدگی نباشد، محدودیتی برای افت وزنی در آزمایش سلامت سنگدانه منظور نمی‌شود.

۹-۲-۳-۳

با توجه به در معرض رطوبت بودن بتن و بویژه در حاشیه خلیج فارس و دریای عمان، وجود دمای زیاد باعث می‌شود واکنش قلیایی‌ها با سنگدانه‌های واکنش‌زا تشدید گردد، بنابراین در این شرایط باید توجه بیشتری به پتانسیل واکنش‌زایی سنگدانه‌ها معطوف شود.

۱۰-۲-۳-۳

توصیه می‌شود حداکثر جذب آب سنگدانه درشت از ۲/۵ درصد و حداکثر جذب آب سنگدانه ریز از ۳/۵ درصد در شرایط محیطی دریایی تجاوز نکند.

۱۱-۲-۳-۳

در صورتی که مقدار SO_3 سنگدانه از ۰/۴ درصد وزن آن بیشتر شود اما مقدار SO_3 در بتن به صورت محلول در آب از ۴ درصد وزن سیمان و SO_3 بتن به صورت محلول در اسید (کل) از ۵ درصد وزن سیمان بیشتر نباشد سنگدانه مزبور برای بتن مناسب است اما اگر بتن به صورت مسلح یا پیش‌تنیده باشد این مقادیر به ترتیب به ۳/۲ و ۴ درصد وزن سیمان محدود می‌شود.

۱۲-۳-۳-۳

اگر آب ساخت و عمل‌آوری بتن، آب آشامیدنی باشد مشکلی وجود نخواهد داشت.

۱-۳-۳-۳

در صورتی که به هر علت آب آشامیدنی در دسترس نباشد، آب موجود با رعایت ضوابط و محدودیت‌های زیر قابل مصرف می‌باشد:

- pH آب باید بین ۵ تا ۸/۵ باشد.

- زمان گیرش خمیر سیمان با آب مشکوک نباید بیش از یک ساعت زودتر یا ۱/۵ ساعت دیرتر از زمان گیرش خمیر سیمان با آب مقطر باشد.

- مقاومت ملات ۷ و ۲۸ روزه ماسه سیمان با آب مشکوک نباید کمتر از ۹۰ درصد مقاومت همان ملات با آب مقطر باشد.

- حداکثر میزان مواد زیان آور طبق جدول (۳-۱۳) باشد.

جدول ۳-۱۳- حداکثر مقادیر مجاز مواد زیان آور در آب مصرفی برای ساخت و عمل آوری

ماده زیان آور	شرح	حداکثر مجاز (ppm)	روش آزمایش
ذرات جامد معلق	بتن مسلح در شرایط محیطی شدید، بتن پیش تنیده	۱۰۰۰	ASTM D1888 ISIRI 5904
	بتن مسلح در شرایط محیطی ملایم، بتن فاقد میلگرد	۲۰۰۰	
مواد محلول ⁺	بتن مسلح در شرایط محیطی شدید، بتن پیش تنیده	۱۰۰۰	ASTM D1888 ISIRI 5904
	بتن مسلح در شرایط محیطی ملایم	۲۰۰۰	
	بتن بدون میلگرد و اقلام فلزی	۲۰۰۰۰	
یون کلرید	بتن مسلح در شرایط محیطی شدید، بتن پیش تنیده	۵۰۰*	ASTM D512 ISIRI 2350
	بتن مسلح در شرایط مرطوب، با خوردگی کم	۱۰۰۰*	
	بتن بدون میلگرد و اقلام فلزی	۱۰۰۰۰	
یون سولفات (SO ₄)	بتن مسلح و پیش تنیده	۱۰۰۰**	ASTM D516 ISIRI 2354
	بتن بدون میلگرد و اقلام فلزی	۳۰۰۰**	
قلیایی ها	(Na ₂ O+0.658 K ₂ O)	۶۰۰ ⁺⁺	-

+ کل مواد باقیمانده تبخیر (مواد جامد) TDS مجموع ذرات جامد معلق و مواد محلول در آب می باشد. در صورتی که آزمایش هدایت الکتریکی برای آب انجام شود باید با توجه به تجربیات موجود نتیجه مزبور را به مواد محلول در آب تبدیل نمود و مقایسه را انجام داد. بدیهی است مجموع مقادیر یون کلرید و یون سولفات و سایر املاح نباید بیشتر از مواد محلول در آب باشد.

++ در صورتی که سنگدانه ها واکنش را نباشد برای این مواد محدودیتی وجود ندارد.

* در صورتی که مقدار یون کلرید در آب بیش از مقادیر مذکور باشد اما مقدار یون کلرید در بتن از حد مجاز بالاتر نرود مصرف آب مورد نظر مانعی ندارد.

** در صورتی که مقدار یون سولفات در آب بیش از مقادیر مذکور باشد اما مقدار یون سولفات در بتن از حد مجاز بالاتر نرود مصرف آب مورد نظر مانعی ندارد.

۳-۳-۴- افزودنی های بتن

افزودنی های بتن به دو دسته افزودنی های پودری معدنی (مکمل) و افزودنی های شیمیایی تقسیم می شود. افزودنی های پودری معدنی (مکمل) معمولاً به میزان بیش از ۵ درصد وزن سیمان و به عنوان جایگزین آن مصرف شده و افزودنی های شیمیایی معمولاً به میزان کمتر از ۵ درصد وزن سیمان و مازاد بر آن به کار می رود.

۳-۳-۴-۱- افزودنی‌های پودری معدنی (مواد مکمل سیمان)

افزودنی‌های پودری معدنی به دو دسته فعال و غیرفعال تقسیم می‌شود. مواد غیرفعال مانند پودر سنگ را نمی‌توان به عنوان ماده مکمل سیمان تلقی کرد اما به عنوان افزودنی می‌توان به کار برد. از جمله می‌توان به پودر سنگ‌های آهکی و کوارتزی (سیلیسی) اشاره نمود که در بتن قابل مصرف هستند. بعضاً رنگدانه‌ها نیز جزو مواد پودری معدنی غیرفعال به حساب آمده و باید طبق استاندارد ASTM C979 یا ISIRI 8287 باشد. افزودنی‌های پودری معدنی فعال (مواد مکمل سیمان) به دو صورت پوزولان و روباره در بتن‌های مختلف قابل استفاده است و توصیه می‌شود در شرایط محیطی حاکم بر سازه‌های دریایی به کار رود.

۳-۳-۴-۱-۱- پوزولان

پوزولان به دو صورت طبیعی و مصنوعی وجود دارد که در بتن قابل مصرف می‌باشد و باید مشخصاتی منطبق با ISIRI 3433 یا ASTM D618 داشته باشد. پوزولان با آهک موجود در خمیر سیمان در محیط مرطوب ترکیب شده و تولید جسم چسباننده پُرکننده می‌کند و منافذ بزرگ را به منافذ کوچک تبدیل می‌نماید و از قلیائیت محیط خمیر سیمان نیز می‌کاهد و ضمن اینکه ناحیه انتقالی (وجه مشترک سنگدانه و خمیر سیمان) را بهبود می‌بخشد، نفوذپذیری را کاهش می‌دهد. پوزولان‌های طبیعی شامل خاکسترهای آتشفشانی، توف‌ها، برخی شیل‌ها، خاک‌های دیاتومه‌ای و زئولیت به صورت خام یا کلسینه می‌باشد و مقادیر مصرف آن بین ۵ تا ۲۵ درصد توصیه می‌شود. این مواد معمولاً مقدار آب مصرفی بتن را افزایش می‌دهد و نیاز به روان‌کننده احساس می‌گردد. پوزولان‌های مصنوعی شامل خاکستر بادی (خاکستر کوره زغال سنگ)، دوده سیلیسی و خاکستر پوسته برنج و بعضاً متاکائولن می‌باشد که در رابطه با خاکستر بادی و دوده سیلیسی موارد ذیل قابل توجه است.

- خاکستر بادی: خاکستر بادی باید منطبق با استاندارد ASTM D618 یا EN 450 یا ISIRI 6171 باشد. مقدار مصرف آن بین ۱۵ تا ۲۵ درصد وزنی مواد سیمانی و جایگزین سیمان توصیه می‌شود و اگر همراه با سایر پوزولان‌ها مانند دوده سیلیسی به کار رود توصیه می‌شود مقدار آن به ۱۵ درصد محدود گردد مگر اینکه آهک هیدراته به همراه آن به کار رود. به هر حال مصرف خاکستر بادی در محیط خورنده دریایی بویژه در بتن مسلح توصیه می‌شود زیرا مقاومت الکتریکی بتن را بالا می‌برد. مقدار یون کلرید خاکستر بادی به ۰/۱ درصد وزن آن محدود می‌گردد مگر اینکه مقدار یون کلرید موجود در بتن از حد مجاز بالاتر نرود. مصرف خاکستر بادی در صورت واکنش‌زا بودن سنگدانه‌ها توصیه می‌شود اما لازم است مقدار معادل قلیایی موجود در آن به اندازه‌ای نباشد که مقدار معادل قلیایی در بتن از حد مجاز بیشتر شود.

- دوده سیلیسی: دوده سیلیسی یا میکروسیلیس یک سیلیس غیر بلوری (آمورف) حاصل از غبار کوره‌های فروسیلیس یا فروآلیاژ و یا کوره‌های مشابه است و به هیچ وجه نباید با سیلیس ریز آسیاب شده و میکرونیزه اشتباه شود. دوده سیلیسی به شکل گردگوشه و با ذراتی در حدود ۰/۵ تا ۰/۲۵ میکرون می‌باشد و باید منطبق بر استاندارد ASTM

C1240 یا EN 13263 باشد. دوده سیلیسی به شدت مقاومت الکتریکی را بالا می‌برد و از این نظر بی‌نظیر است و خوردگی میلگرد و شدت آن را کاهش می‌دهد که دلیل عمده مصرف این ماده در بتن است. مقدار مصرف آن بین ۶ تا ۸ درصد وزن مواد سیمانی به عنوان جایگزین سیمان توصیه می‌شود. در صورتی که همراه با سایر پوزولان‌ها مصرف شود مقدار آن می‌تواند بین ۵ تا ۶ درصد باشد. مقدار یون کلرید دوده سیلیسی باید به ۰/۱ درصد وزن آن محدود شود. به هر حال مقادیر بیشتر وقتی قابل قبول است که درصد یون کلرید بتن بیش از حد مجاز نشود. در صورت واکنش‌زا بودن سنگدانه‌ها، دوده سیلیسی می‌تواند خسارت‌ها را کاهش دهد اما مقدار قلیایی موجود در آن نباید باعث شود میزان قلیایی معادل در بتن از حد مجاز بالاتر رود.

دوده سیلیسی به صورت پودر خشک و یا به شکل دوغاب (در ایران ژل میکروسیلیس به دوغاب نسبتاً سفت اطلاق می‌شود که حاوی روان‌کننده یا فوق روان‌کننده نیز می‌باشد) مصرف می‌شود. مصرف دوده سیلیسی به صورت دوغاب (آماده یا تهیه شده در کارگاه) توصیه می‌شود. مقدار مصرف توصیه شده در بالا برای پودر خشک دوده سیلیسی است و در صورت مصرف دوغاب میکروسیلیس باید صرفاً میزان ماده خشک میکروسیلیس در محدوده موردنظر واقع شود. به علت ریزی فوق‌العاده زیاد آن باید فوق روان‌کننده همراه با دوده سیلیسی مصرف شود زیرا در غیر این صورت آب مورد نیاز بتن افزایش می‌یابد و دوده سیلیسی در بتن به صورت کلوخه در می‌آید که مطلوب نیست. دوغاب‌های تولیدی ایران معمولاً حاوی فوق روان‌کننده هستند و ممکن است در مواردی به فوق روان‌کننده اضافی نیاز نباشد.

۳-۳-۴-۱-۲- روباره‌ها

روبارها در کوره ذوب فلزات به صورت سرباره یا تفاله بر روی فلز مذاب می‌ایستد که پس از سرد کردن سریع آن، آسیاب شده آن به عنوان ماده مکمل سیمان به کار می‌رود. این مواد با آب در محیط قلیایی آهک‌دار ترکیب می‌دهد و مانند سیمان، جسم چسباننده به وجود می‌آورد و قلیائیت خمیر سیمان را کم نمی‌کند اما نفوذپذیری خمیر سیمان را کاهش می‌دهد. معمول‌ترین روباره، روباره کوره بلند آهن‌گدازی است که مصرف آن از ۲۵ تا ۷۰ درصد وزن مواد سیمانی و به عنوان جایگزین سیمان توصیه می‌شود و نتایج خوبی را در محیط‌های خورنده کلریدی به بار می‌آورد. با کند شدن آهنگ سرد کردن روباره‌ها ممکن است خواص سیمانی آن کاهش یابد و نتایج بسیار مطلوبی به بار نیاورد و به مصرف بیشتر این ماده نیاز باشد همچنان‌که در مورد روباره‌های کوره آهن‌گدازی ایران چنین موردی مشاهده می‌شود و باید سطح انتظار از روباره ایران را تعدیل نمود. روباره آسیاب شده دارای گوشه‌های تیز همچون ذرات سیمان است و ریزی آن نیز در حدود ریزی سیمان یا کمی بیشتر می‌باشد. بنابراین نیاز به آب بتن را چندان تغییر نمی‌دهد. روباره مصرفی باید منطبق بر استاندارد ASTM C989 و یا EN 15167 باشد.

۳-۳-۴-۲- افزودنی‌های شیمیایی

افزودنی‌های شیمیایی برای تغییر خواص بتن یا ملات‌های خمیری (تازه) و یا سخت شده دقیقاً قبل از اختلاط یا در حین اختلاط به اجزای مخلوط یا مخلوط اضافه می‌شود. برخی افزودنی‌های شیمیایی در استاندارد ASTM یا ایران دارای مشخصات استاندارد هستند و برخی فاقد هرگونه مشخصات استاندارد می‌باشند. مواد روان‌کننده (کاهنده آب)، فوق روان‌کننده (کاهنده آب قوی)، زودگیرکننده (زود سخت‌کننده) و دیرگیر کننده‌ها، حباب‌زاها و مواد روان‌کننده یا فوق روان‌کننده دو منظوره (دیرگیر یا زودگیر) از جمله مواد افزودنی شیمیایی هستند که در ISIRI 2930 دارای مشخصات فنی استاندارد می‌باشند. این مواد در سه استاندارد ASTM C260 (حباب‌زا)، ASTM C494 (کاهنده آب، زودگیر، کندگیر و مواد دو منظوره) و ASTM C1017 (مواد روان‌کننده یا فوق روان‌کننده) دارای مشخصات فنی هستند. اما موادی همچون منبسط‌کننده‌ها، لزجت‌زاها، بازدارنده‌های خوردگی، مواد گاز زاء، مواد بهداشتی، مواد اتصال‌زا، مواد ضد آب و نم (آب‌بند کننده و نم‌بند کننده‌ها) و مواد کاهنده انبساط مخرب واکنش قلیایی-سنگدانه در استاندارد ایران فعلاً مشخصات فنی استاندارد ندارند. در ASTM برای مواد منبسط‌کننده، مواد کف‌زا و مواد اتصال‌زا مشخصات استاندارد وجود دارد اما سایر مواد فاقد مشخصات هستند.

در کارهای دریایی حسب مورد می‌توان از این مواد استفاده نمود اما مصرف مواد حباب‌زا، روان‌کننده (کاهنده آب) و فوق روان‌کننده، دیرگیر کننده، آب‌بند یا نم‌بند کننده‌ها و بازدارنده‌های خوردگی کاربرد بیشتری دارند هر چند ممکن است در مواردی بتوان از زودگیر کننده‌ها (در قطعات پیش ساخته)، لزجت‌زاها (در بتن‌های خود تراکم)، اتصال‌زاها (در محل درزهای اجرایی) و منبسط کننده‌ها به‌صورت محدودتری استفاده نمود.

۳-۳-۴-۱- مواد حباب‌زا

این مواد در بتن تازه باعث ایجاد روانی و انسجام می‌شود و آب انداختن را کم می‌کند و جمع شدگی و جداسازی را کاهش می‌دهد و در بتن سخت شده موجب کاهش نفوذپذیری، کاهش جذب آب و افزایش دوام به ویژه در برابر چرخه‌های یخبندان و آب شدن می‌شود. همچنین دوام بتن در محیط‌هایی که پی در پی تر و خشک می‌شوند را بالا می‌برد. اما مقاومت فشاری را در نسبت آب به سیمان ثابت کاهش می‌دهد. حباب‌های هوا با اندازه‌های کمتر از ۵۰ میکرون مشروط بر اینکه در فواصل نزدیک به هم در خمیره سیمان حضور داشته باشند، موثر خواهند بود. طرح مخلوط مناسب با درصد هوای موردنظر، کنترل درصد هوا در کارگاه پس از ساخت بتن، توجه به شرایط محیطی بویژه وقتی دمای هوا یا بتن بالا می‌رود و توجه به شرایط اجرایی (مدت اختلاط، مدت حمل با همزن، پمپاژ طولانی و لرزاندن طولانی) از مشکلات معمول استفاده از مواد حباب‌زا می‌باشد و موجب می‌شود در ایران از این مواد با احتیاط بیشتری استفاده نمود.

۳-۳-۴-۲- مواد روان کننده (کاهنده آب) یا فوق روان کننده

در یک بتن معین، استفاده این مواد به افزایش روانی منجر می‌شود که نام روان کننده یا فوق روان کننده براننده آنها خواهد بود. همچنین می‌توان با حفظ مقدار سیمان و روانی بتن، از مقدار آب آن کاست و نسبت آب به سیمان را پایین آورد که به افزایش مقاومت و دوام آن منجر می‌شود که در این حالت نام کاهنده آب یا فوق کاهنده آب (کاهنده آب قوی) مناسب‌تر خواهد بود. به کمک این مواد می‌توان ضمن کاهش مقدار آب و حفظ نسبت آب به سیمان و روانی بتن، عیار سیمان را کاهش داد. در این حالت نام کاهنده آب و شاید کاهنده سیمان مناسب‌تر است. به صورت ترکیبی نیز می‌توان بخشی از سه حالت فوق را مدنظر قرار داد.

با توجه به محدودیت‌های حداکثر نسبت آب به سیمان و حداکثر عیار سیمان مصرفی در کارهای دریایی و محدودیت‌های اجرایی همچون تامین روانی لازم برای ریختن و تراکم بتن مانند پمپ کردن، ریختن بتن در زیر آب با لوله ترمی، استفاده از بتن خودتراکم و روان در قطعات مختلف، استفاده از این گونه مواد تقریباً در اکثر بتن‌های مسلح و پیش‌تنیده توجه دارد و گاه الزامی است. امروزه کاهش آب یا عیار سیمان بالغ بر ۳۰ درصد بسته به نوع ماده و میزان مصرف آن امکان‌پذیر می‌باشد. اما نباید تصور نمود روانی ایجاد شده پایدار است بلکه بسته به نوع ماده مصرفی، روند کاهش روانی در طول زمان متفاوت خواهد بود.

۳-۳-۴-۳- کندگیر کننده‌ها (دیرگیر کننده‌ها)

افزایش زمان گیرش به ویژه در هوای گرم و یا در مواردی که زمان حمل طولانی می‌شود، ضرورت پیدا می‌کند. برای جلوگیری از ایجاد درز سرد در قطعاتی که دارای سطح زیاد هستند و توان ساخت بتن و بتن رسانی محدود است نیز از این مواد استفاده می‌شود. اگر قرار باشد بتن به مدت طولانی در قالب به صورت خمیری بماند احتمال ترک خوردگی ناشی از جمع‌شدگی به ویژه در مناطقی که تبخیر زیاد است بسیار زیاد می‌باشد. در بتن‌ریزی‌های حجیم، استفاده از دیرگیرکننده‌ها می‌تواند زمان رسیدن به حداکثر دمای مغز بتن را افزایش دهد ضمن اینکه حداکثر دمای مغز بتن نیز اندکی کاهش می‌یابد.

۳-۳-۴-۴- زودگیر کننده‌ها و زود سخت کننده‌ها

کاهش زمان گیرش و در اکثر موارد افزایش مقاومت‌های کوتاه مدت از اهداف به کارگیری اینگونه مواد می‌باشد. در بتن‌ریزی قطعات پیش ساخته و بویژه از نوع پیش‌تنیده پیش کشیده، در بتن‌ریزی در هوای سرد و همچنین هنگامی که نیاز به قالب‌برداری سریع‌تر وجود دارد از این مواد استفاده می‌شود. امروزه به کارگیری مواد زودگیر کننده کلریدی (کلرید سدیم) در بتن مسلح و بتن پیش‌تنیده ممنوع است اما مصرف آن در بتن غیر مسلح مجاز می‌باشد. در قطعات مسلح و یا پیش‌تنیده از نیترات یا نیتريت کلسیم، فرمات کلسیم و فلوئورها یا برخی کربنات‌ها و سیلیکات‌ها استفاده می‌شود.

۳-۳-۴-۵- مواد بازدارنده خوردگی

این مواد بدون اینکه الزاما موجب کاهش نفوذپذیری شوند باعث تاخیر در شروع خوردگی و یا کاهش شدت خوردگی می‌شوند. دو نوع آندی و آندی-کاتدی دارد. بازدارنده‌های خوردگی نوع آندی معمولا به صورت نیتريت کلسیم است که مدت‌ها است در دنیا تولید و مصرف می‌شود و گزارش‌های ضد و نقیضی در مورد تاثیر آنها وجود دارد. بازدارنده‌های نوع آندی-کاتدی بر پایه مشتقات استرآمین‌ها ساخته می‌شود و از به کارگیری آنها در سازه‌های دریایی مدت زیادی نمی‌گذرد و عملکرد آنها هنوز کاملا مورد تایید قرار نگرفته است.

۳-۳-۵- الیاف

امروزه انواع مختلفی از الیاف طبیعی یا مصنوعی از نوع آلی یا غیر آلی (معدنی) در بتن‌ها مصرف می‌شود. دو هدف عمده از مصرف الیاف در بتن دنبال می‌گردد. اولین هدف می‌تواند کاهش جمع‌شدگی و کاهش استعداد ترک خوردگی بتن باشد. هدف دوم افزایش مقاومت‌های کششی، خمشی و برشی است که می‌تواند افزایش مقاومت فشاری را نیز سبب شود. کاهش جمع‌شدگی و کاهش احتمال ترک خوردگی می‌تواند به کاهش نفوذپذیری و افزایش دوام بتن منجر گردد که برای سازه‌های بتنی دریایی از اهمیت برخوردار است.

۳-۳-۵-۱- الیاف طبیعی

الیاف گیاهی به عنوان الیاف طبیعی آلی به کار می‌رود که برخی از آنها در محیط قلیایی بتن پایدار نیستند. از الیاف طبیعی غیر آلی می‌توان از آزبست نام برد که استفاده از آن امروزه مجاز نیست.

۳-۳-۵-۲- الیاف مصنوعی

الیاف سلولزی (گیاهی) فرآوری شده کاربردی جدی دارد. الیاف مصنوعی پلیمری یکی از پرمصرف‌ترین الیاف آلی محسوب می‌شود. الیاف نایلونی، الیاف پلی‌پروپیلن و الیاف پلی‌آرامید از این گروه هستند که الیاف پلی‌پروپیلن از مهمترین آنها به حساب می‌آید. امروزه از الیاف مصنوعی کربنی به عنوان الیاف آلی نیز استفاده می‌شود که گران قیمت می‌باشد. الیاف مصنوعی غیر آلی شامل الیاف شیشه و الیاف فولادی است.

۳-۳-۵-۳

از الیاف سلولزی و الیاف پلیمری و حتی شیشه‌ای معمولا برای کاهش احتمال ترک خوردگی استفاده می‌شود و نمی‌توان انتظار داشت که مقاومت‌های کششی و خمشی را چندان تغییر دهند. با استفاده از الیاف فولادی و کربنی انتظار افزایش مقاومت‌های کششی و خمشی وجود دارد هر چند کاهش جمع‌شدگی و ترک خوردگی را نیز با خود همراه می‌آورد. مقدار مصرف الیاف از ۰/۱ تا ۱ درصد حجم بتن بسته به نوع الیاف، میزان عیار سیمان و خمیر سیمان مصرفی،

و مشخصات مورد نیاز تغییر می‌کند. در ساخت دال‌ها و کف‌ها، عرشه پل‌های اسکله و اسکله و بارانداز و تیرها می‌توان از الیاف استفاده نمود. در ساخت قطعات غیر مسلح نیز برای کاهش ترک خوردگی و افزایش دوام در برابر ضربات امواج، الیاف نقش مناسبی را ایفا می‌نمایند.

۳-۴- طرح مخلوط بتن و نسبت‌ها و مقادیر اجزای آن

۳-۴-۱- کلیات

ایجاد محدودیتهای مختلف برای طرح مخلوط بتن و نسبت‌ها و مقادیر اجزای آن برای ایجاد عملکرد مناسب در شرایط حاکم بر پروژه است. چنانچه بدون رعایت این محدودیت‌ها نشان داده شود که بتن مورد نظر ضوابط عملکردی را ارضا می‌کند، بتن مزبور قابل استفاده خواهد بود. تهیه طرح مخلوط آزمایشگاهی برای بتن‌هایی با اهمیت متوسط تا زیاد ضرورت دارد حتی اگر مقاومت فشاری مشخصه ۲۸ روزه استوانه‌ای آنها از ۲۵ MPa بیشتر نباشد. در صورتی که محدودیت نسبت آب به سیمان یا محدودیت عیار سیمان برای بتن وجود نداشته باشد و یا مقاومت مشخصه آن ۲۵ MPa یا کمتر باشد می‌توان از مخلوط‌های تجویزی نیز استفاده نمود.

۳-۴-۲- مقاومت فشاری متوسط لازم (مقاومت هدف) برای طرح مخلوط بتن

مقاومت فشاری متوسط لازم برای طرح مخلوط بتن طبق آیین‌نامه بتن ایران (نشریه ۱۲۰ معاونت برنامه‌ریزی و نظارت راهبردی کشور) و روش ملی طرح مخلوط بتن ایران (نشریه ۴۷۹ مرکز تحقیقات ساختمان و مسکن) بدست می‌آید. حاشیه اطمینان (اختلاف مقاومت هدف با مقاومت مشخصه) نباید از ۵ MPa یا ۲۰ درصد مقاومت مشخصه (هر کدام بیشتر باشد)، کوچکتر باشد. همچنین حاشیه اطمینان نباید از آنچه در آیین‌نامه بتن ایران (آبا) و روش ملی طرح مخلوط بتن داده شده است، بیشتر شود.

جدول ۲-۱۴- محدودیت‌های نسبت‌ها و مقادیر اجزای بتن سازه‌های دریایی

ردیف	نام منطقه یا دریا	شرایط تماس یا روانروی با آب دریا	ماده	حداکثر نسبت آب به سیمان		حداقل رده مقاومتی بتن (حداقل مقاومت مشخصه 28 day و استخوانه)	حداکثر اندازه اسمی سنگدانه (میلی متر)	عبار موادسیمانی		حداقل ضخامت پوشش بتنی روی میلگردها (تیر و ستون) (میلی متر)
				بدون چرخه‌های جدی یخبندان و آب‌شدگی	دارای چرخه‌های یخبندان و آب‌شدگی			حداقل	حداکثر	
تیر مسلح	خلیج فارس و دریای عمان و دریاچه ارومیه	جزر و مد، پاشش و ضربات امواج	اختیاری	۰/۴۵	۰/۱۵	۲۵	۲۸	۳۷۵	۳۵۰	
				۰/۱۵	۰/۵	۲۰	۲۸	۳۷۵	۳۵۰	
				۰/۴۵	۰/۱۵	۲۵	۲۸	۳۷۵	۳۵۰	
				۰/۴۵	۰/۱۵	۲۵	۲۸	۳۷۵	۳۵۰	
				۰/۴۵	۰/۱۵	۲۵	۲۸	۳۷۵	۳۵۰	
	دریای خزر و سایر آب‌ها	جزر و مد، پاشش و ضربات امواج	اختیاری	۰/۴۵	۰/۱۵	۲۰	۲۸	۳۷۵	۳۵۰	
				۰/۴۵	۰/۱۵	۲۵	۲۸	۳۷۵	۳۵۰	
				۰/۴۵	۰/۱۵	۲۵	۲۸	۳۷۵	۳۵۰	
				۰/۴۵	۰/۱۵	۲۵	۲۸	۳۷۵	۳۵۰	
				۰/۴۵	۰/۱۵	۲۵	۲۸	۳۷۵	۳۵۰	
لحم	خلیج فارس و دریای عمان و دریاچه ارومیه	جزر و مد، پاشش و ضربات امواج	الزامی	۰/۴	۰/۴	۴۰	۲۰	۳۷۵	۴۲۵	۷۵
				۰/۴۵	۰/۴۵	۳۰	۲۵	۴۰۰	۴۵۰	۷۵
				۰/۴	۰/۴	۳۵	۲۰	۳۷۵	۴۲۵	۷۵
				۰/۴۵	۰/۴۵	۲۵	۲۵	۴۰۰	۴۵۰	۶۰
				۰/۵	۰/۵	۲۵	۲۸	۳۷۵	۴۲۵	۶۰
				۰/۴۵	۰/۴۵	۳۰	۲۵	۴۰۰	۴۵۰	۶۰

هنگام استفاده از جدول (۳-۱۴) توجه به نکات زیر ضروری می‌باشد:

- (۱) در صورتی که بتن حباب‌دار با درصد هوای مورد نظر در آیین‌نامه بتن ایران برای شرایط شدید به کار رود می‌توان به حداکثر نسبت آب به سیمان به میزان ۰/۰۵ افزود و رده مقاومتی را ۵ MPa کاهش داد.
- (۲) در مورد نوع سیمان مصرفی به بند ۳-۳-۱- سیمان مراجعه گردد.
- (۳) در مواردی که دو حداکثر اندازه داده شده است ممکن است محدودیت‌های هندسی دیگری نیز تعیین کننده باشد. به هر حال ممکن است حداکثر اندازه سنگدانه مصرفی از حد داده شده در جدول فوق کوچکتر باشد.
- (۴) در صورتی که رده مقاومتی ارائه شده توسط طراح پروژه بیشتر از حداقل رده مقاومتی جدول باشد، مقدار بیشتر تعیین کننده است و در صورتی که این مقدار کوچکتر از حداقل رده جدول باشد، حداقل رده ارائه شده تعیین کننده می‌باشد.
- (۵) در صورتی که حداکثر اندازه سنگدانه کوچکتر از مقدار ارائه شده در جدول باشد، لازم است حداقل و حداکثر عیار مواد سیمانی افزایش یابد. در صورت کاهش حداکثر اندازه از ۲۵ به ۲۰ یا از ۲۰ به ۱۳ میلی‌متر، مقدار 25 kg/m^3 به حداقل و حداکثر عیار مواد سیمانی اضافه می‌شود.
- (۶) حداقل عیار سیمان برای تامین خمیر سیمان لازم و کاهش نفوذپذیری، و حداکثر عیار سیمان برای جلوگیری از افزایش حجم خمیر سیمان و فضای خالی و جلوگیری از جمع‌شدگی بیش از حد و در نتیجه ممانعت از ترک خوردگی و در نهایت کاهش نفوذپذیری و جذب آب ارائه می‌شود. بنابراین هر دو یک هدف را به دنبال می‌آورد که آن افزایش دوام بتن در شرایط موجود می‌باشد. بدیهی است در قطعات حجیم یا نیمه حجیم لازم است محدودیت بیشتری را در عیار مواد سیمانی اعمال نمود تا از ایجاد گرادیان حرارتی و ترک خوردگی ناشی از تنش‌های حرارتی جلوگیری نمود.
- (۷) در صورتی که از نسبت آب به سیمان کمتری استفاده شود و یا با استفاده از مواد کمکی مانند دوده سیلیسی بتوان نفوذ یون کلرید را کاهش داد، می‌توان از حداقل ضخامت پوشش بتنی روی میلگرد کاست. این کاهش نباید از ۱۵ میلی‌متر تجاوز کند. در صورت افزایش ۵ MPa رده مقاومتی، می‌توان ۵ میلی‌متر از پوشش بتنی کاست.
- (۸) در شالوده‌ها لازم است ۱۵ میلی‌متر به مقادیر حداقل ضخامت پوشش بتنی روی میلگردها افزود. برای دال‌ها، دیوارها و پوسته‌ها می‌توان ۱۵ میلی‌متر از حداقل مزبور کاست.
- در هر حال در بند (۷) و (۸) ضخامت پوشش بتنی برای میلگردهای تیر و ستون که بدون پوشش بوده و یا ضد زنگ نباشند، نباید در محیط خلیج فارس و دریای عمان از ۵۰ میلی‌متر و در دریای خزر و غیره از ۳۵ میلی‌متر کمتر شود.

۳-۴-۳- ضوابط تامین دوام بتن

برای تامین دوام بتن، ایجاد محدودیت در نسبت آب به سیمان، حداقل و حداکثر عیار سیمان، حداکثر اندازه اسمی سنگدانه، نوع سیمان و به صورت غیر مستقیم محدودیت در مقاومت مشخصه پیش‌بینی می‌شود. تامین حداقل و حداکثر درصد هوای بتن نیز در تامین دوام موثر است. برخی محدودیت‌ها مانند نسبت آب به سیمان با حداقل ضخامت پوشش بتنی روی میلگردها در ارتباط است. مقادیر ارائه شده برای زمانی است که حداقل ضخامت موردنظر به کار رود.

۳-۴-۴- ضوابط مقاومت مشخصه

مقاومت فشاری مشخصه ۲۸ روزه استوانه‌ای نباید از ۲۰ MPa کمتر و از ۵۰ MPa بیشتر باشد.

۳-۴-۵- ضوابط دوام مشخصه

همانگونه که مقاومت مشخصه تعریف می‌شود، می‌توان انواع پارامترهای دوام مشخصه را نیز تعریف کرد که در ادامه مقادیر دوام مشخصه ارائه می‌شود.

۳-۴-۶- دوام هدف طرح مخلوط بتن

همانگونه که مقاومت هدف طرح مخلوط برای تهیه طرح مخلوط بتن به کار می‌رود و مقاومت مخلوط آزمون با آن مقایسه می‌شود، دوام بتن مخلوط آزمون نیز با پارامترهای دوام هدف مقایسه می‌گردد. بدیهی است پس از ساخت بتن در کارگاه، مبنای مقایسه همان دوام مشخصه بتن خواهد بود. به هر حال پارامترهای دوام هدف طرح مخلوط باید حداقل ۲۰ درصد از دوام مشخصه بالاتر باشد (بتن بهتری را نشان دهد).

۳-۴-۷- کارایی و سایر خواسته‌ها

طرح مخلوط بتن باید چنان ارائه شود که کارایی لازم را برای عملیات اجرایی در پای کار داشته باشد و این امر در آزمایشگاه باید مورد بررسی قرار گیرد. در این صورت لازم است فاصله زمانی ساخت تا ریختن (فاصله زمانی حمل بتن) با توجه به وسائل حمل و معطلی‌های محتمل توسط گروه اجرا و نظارت به طراح مخلوط اعلام گردد. مواردی همچون استعداد جداسدگی و آب انداختن بتن و در صورت نیاز جمع‌شدگی خمیری نیز باید بررسی و اعلام شود و اگر بیش از حد قابل قبول باشد در طرح مخلوط باید تجدید نظر شود.

۳-۵- ضوابط عملکردی بتن در سازه‌های دریایی

ضوابط عملکردی بتن از نظر مقاومت، دوام و کارایی در این بخش ارائه می‌شود. عدم ارضاء این ضوابط نشان می‌دهد که بتن مناسبی ساخته نشده است. به این منظور لازم است طبق تواتر خاصی از بتن‌ها نمونه‌گیری شود و با انجام آزمایش بر روی آنها، بر اساس نتیجه حاصله قضاوت مناسبی انجام داد.

۳-۵-۱- ضوابط نمونه‌برداری و تواتر آن

۳-۵-۱-۱- نمونه‌برداری

از بتن طبق استاندارد ISIRI 3201 یا ASTM C172 نمونه‌برداری انجام می‌شود. بر روی بخشی از نمونه بتن تازه آزمایش‌های کارایی طبق استانداردهای مربوطه انجام می‌گردد و بخش دیگری طبق استاندارد ISIRI 581 یا ASTM C192 و همچنین EN 12390:2 در قالب‌های مخصوص آزمایش‌های مختلف ریخته و متراکم می‌گردد و طبق استاندارد عمل آوری می‌شود.

برای کنترل بتن در کارگاه در سن مقاومت مشخصه، ۲ آزمون برای هر آزمایش لازم است در حالی که برای مخلوط آزمون آزمایشگاهی ۳ آزمون به کار می‌رود. میانگین این آزمون‌ها به عنوان نتیجه آن نوبت نمونه‌برداری مورد استفاده واقع می‌شود. در صورتی که اختلاف نتیجه هر آزمون با میانگین بیش از ۵ درصد میانگین باشد، نتیجه حذف می‌شود و بقیه نتایج در محاسبه میانگین به کار می‌روند. نمونه‌برداری به صورت تصادفی باید انجام شود و نباید هیچ‌گونه گزینشی به کار رود.

۳-۵-۱-۲- تواتر نمونه‌برداری

در صورتی که حجم هر نوبت ساخت (محموله) بتن یک متر مکعب یا بیشتر باشد، تواتر نمونه‌برداری به صورت زیر می‌باشد.

- از هر ۳۰ مترمکعب بتن یا هر ۱۵۰ مترمربع سطح دال و دیوار و بلوک‌ها و صندوقه‌ها حداقل یک نوبت نمونه‌برداری از هر نوع و رده بتن (هر کدام زودتر حاصل شود)

- از هر ۲۰ مترمکعب بتن یا هر ۱۰۰ متر طول تیر یا کلاف (در صورت جدا بودن از دال) حداقل یک نوبت نمونه‌برداری از هر نوع و رده بتن (هر کدام زودتر حاصل شود)

- از هر ۱۰ مترمکعب بتن یا هر ۵۰ متر طول ستون حداقل یک نوبت نمونه‌برداری از هر نوع و رده بتن (هر کدام زودتر حاصل شود)

- حداقل یک نوبت نمونه‌برداری در هر روز برای هر نوع و رده بتن به نحوی که تعداد نوبت‌های نمونه‌برداری در یک سازه برای هر نوع و رده بتن از ۶ نوبت کمتر نشود.

اگر حجم هر نوبت بتن‌ریزی از یک مترمکعب به مراتب بیشتر شود (تا حداکثر ۴ مترمکعب)، مقادیر فوق متناسباً افزایش می‌یابد، به عبارتی تعداد نوبت‌های نمونه‌برداری کاهش می‌یابد. در کنترل کارایی دستگاه نظارت می‌تواند هر محموله را مورد بررسی قرار دهد.

۳-۵-۲- ارزیابی مقاومت فشاری و انطباق آن با رده مورد نظر

در ابتدا باید نتیجه هر نوبت نمونه‌برداری را در سن مقاومت مشخصه ثبت کرده و آنها را به ترتیب تاریخ و ساعت نمونه‌برداری فهرست نمود. مسلماً در این مرحله نتایج هر آزمونه کاربردی ندارد. انطباق با رده مورد نظر در دو حالت زیر برقرار است:

الف) اگر در نتایج موجود نتیجه‌ای کمتر از مقاومت مشخصه وجود نداشته باشد، در غیر این صورت وقتی انطباق وجود دارد که هر دو شرط بند ب برقرار باشد.

ب) میانگین هر سه نتیجه متوالی نوبت‌های نمونه‌برداری کمتر از مقاومت مشخصه به اضافه ۱/۵ مگاپاسکال نباشد و هیچ یک از نتایج بیش از ۴ مگاپاسکال کمتر از مقاومت مشخصه نباشد.

در صورتی که انطباق با رده حاصل نباشد اما میانگین هر سه نتیجه متوالی کمتر از مقاومت مشخصه نباشد و هیچ یک از نتایج نیز بیش از ۴ مگاپاسکال کمتر از مقاومت مشخصه نباشد، طراح پروژه می‌تواند به تشخیص خود، بتن را از نظر سازه‌ای بدون بررسی بیشتر (بررسی بتن کم مقاومت) بپذیرد.

در صورتی که انطباق حاصل نباشد و شرط فوق نیز برقرار نباشد، نیاز به بررسی بتن کم مقاومت وجود دارد که باید به آیین‌نامه بتن ایران و تفسیر بخش اول آن مراجعه گردد.

۳-۵-۳- ارزیابی کارایی و انطباق آن با خواسته مورد نظر

در صورتی که حداکثر خاصی برای کارایی پیش‌بینی شده باشد کارایی نباید از آن تجاوز کند و از طرفی حداقل آن نباید از ۶۰ درصد حداکثر مجاز کمتر باشد (کاهش ۴۰ درصدی نسبت به حداکثر مجاز).

در صورتی که متوسط کارایی (کارایی هدف) مشخص شده باشد رواداری کارایی ± 25 درصد متوسط مزبور خواهد بود.

در صورتی که از بتن خود تراکم استفاده شود کاهش کارایی نباید آنقدر باشد که بتن را از حالت خود تراکم خارج نماید.

۳-۵-۴- ارزیابی دوام بتن و انطباق آن بر دوام مشخصه

با توجه به دوام مشخصه که در بند ۳-۵-۵ بدان اشاره می‌شود، دوام بتن مورد ارزیابی قرار می‌گیرد و انطباق بر دوام موردنظر بررسی می‌گردد. بدین منظور شبیه آنچه در ارزیابی مقاومت مشاهده شد، عمل می‌گردد و انطباق در دو حالت زیر برقرار می‌شود:

الف) اگر در نتایج موجود (میانگین آزمونه‌های هر نوبت نمونه‌برداری) نتیجه‌ای ضعیف‌تر مشاهده نشود انطباق از نظر دوامی حاصل است. در غیر این صورت انطباق زمانی وجود دارد که هر دو شرط بند ب برقرار باشد.

ب) میانگین هر سه نتیجه متوالی ضعیف‌تر از دوامی که ۵ درصد از دوام مشخصه بهتر است، نباشد و هیچ یک از نتایج بیش از ۱۵ درصد ضعیف‌تر از دوام مشخصه نباشد.

اگر شرط ب نیز برقرار نباشد اما میانگین هر سه نتیجه متوالی ضعیف‌تر از دوام مشخصه نباشد و هیچ یک از نتایج نیز بیش از ۱۵ درصد ضعیف‌تر از دوام مشخصه نباشد، می‌توان از نظر دوامی بتن را پذیرفت هرچند انطباق با دوام مشخصه برقرار نباشد.

۳-۵-۵- ضوابط دوام مشخصه بتن در سازه‌های دریایی

در حال حاضر در این متن از چهار پارامتر برای ارزیابی دوام بتن در سازه‌های دریایی استفاده می‌شود.

آزمایش مقاومت ویژه الکتریکی را می‌توان به سهولت در زمان بسیار کوتاهی و در هر سن بر روی نمونه اشباع از آب انجام داد و بدین لحاظ انجام آن بر روی همه نمونه‌های کنترلی (آزمایشی) مانند آزمایش مقاومت فشاری توصیه می‌شود. همچنین می‌توان بدون ساخت آزمونه‌های خاص، این آزمایش را بر روی آزمونه‌های مقاومت فشاری قبل از خشک شدن سطوح آن و قبل از کلاهک‌گذاری (کپینگ) پیوسته (متصل) بر روی آزمونه استوانه‌ای و یا بر روی آزمونه مکعبی شکل انجام داد.

آزمایش جذب آب نیم ساعته نیاز به آزمونه‌های مغزه‌گیری شده از آزمونه‌های مکعبی یا دال شکل دارد و باید به مدت حداقل سه روز آن را خشک کرد.

آزمایش عمق نفوذ آب نیاز به آزمونه‌های خاص خود (حداقل به ابعاد ۱۵۰ میلی‌متر) به شکل استوانه‌ای یا مکعبی و نیاز به صرف وقت در حدود ۳ روز دارد.

آزمایش نفوذ سریع یون کلرید (شاخص عبور جریان الکتریکی یا شاخص مقاومت در برابر نفوذ یون کلرید) نیاز به آزمونه‌های استوانه‌ای به قطر حدود ۱۰۰ میلی‌متر و یا مغزه به قطر حدود ۱۰۰ میلی‌متر دارد و لازم است طی مدت چندین ساعت آن را اشباع کرد و انجام آزمایش آن از ابتدا تا انتها در حدود یک روز به طول می‌انجامد. لذا پیشنهاد می‌شود بسته به اهمیت پروژه در ۱۰ تا ۳۰ نوبت نمونه‌برداری، یک نوبت آزمایش نفوذ سریع یون کلرید انجام شود و در

صورتی که نیاز باشد آزمایش جذب آب نیم ساعته و عمق نفوذ آب نیز یک بار در هر ۱۰ تا ۳۰ نوبت نمونه‌برداری انجام گردد. کلیه آزمایش‌ها زمانی انجام می‌شود که آزمونه‌ها سن ۲۸ روز (سن مقاومت مشخصه) را دارا می‌باشند.

در جدول (۳-۱۵) ضوابط دوام مشخصه بتن در سازه‌های دریایی ارائه شده است.

(۱) آزمایش جذب آب نیم ساعته طبق استاندارد BS 1881:122، آزمایش عمق نفوذ آب تحت فشار طبق EN 12390:8 و آزمایش نفوذ سریع یون کلرید طبق ASTM C1202 انجام می‌شود. آزمایش مقاومت ویژه الکتریکی با یک دستگاه تعیین مقاومت الکتریکی و ترجیحا با جریان متناوب با فرکانس ۱ KHz انجام می‌شود و دو صفحه برنجی برای قرار دادن در دو انتهای بتن همراه با خمیر سیمان تازه برای اتصال بهتر به کار می‌رود. مقاومت ویژه الکتریکی ρ_z پس از تعیین مقاومت الکتریکی Z از رابطه زیر بدست می‌آید.

$$\rho_z = \frac{Z.A}{L} \quad (۳-۲)$$

که در آن:

Z : مقاومت الکتریکی اندازه‌گیری شده (اهم)

A : سطح مقطع نمونه (مترمربع)

L : ارتفاع نمونه (فاصله دو صفحه برنجی) (متر)

(۲) مقادیر ارائه شده در جدول (۳-۱۵) برای عمر مفید حدود ۳۰ سال می‌باشد. در صورتی که در بتن مسلح و پیش تنیده عمر ۵۰ سال انتظار برود مقاومت ویژه الکتریکی را باید ۵۰ درصد افزایش داد و نتیجه نفوذ سریع یون کلرید باید در $\frac{2}{3}$ ضرب شود. همچنین جذب آب نیم ساعته و عمق نفوذ آب تحت فشار نیز باید در $\frac{2}{3}$ ضرب گردد. بدیهی است ممکن است نیاز به کاهش شدید نسبت آب به سیمان و مصرف مواد مکمل در این حالت وجود داشته باشد.

جدول ۳-۱۵- ضوابط دوام مشخصه بتن در سازه‌های دریایی

ردیف	نام منطقه یا دریا	شرایط تماس یا روبرویی با آب دریا	مقاومت ویژه الکتریکی ($\Omega.m$)	جذب آب نیم ساعته (درصد)	عمق نفوذ آب تحت فشار (میلی‌متر)	نفوذ سریع یون کلرید (کولمب)
۴	خلیج فارس و دریای عمان و دریاچه ارومیه	جزر و مد، پاشش و ضربات امواج	۸۰	۳	۳۰	۳۰۰۰
		دائما مغروق، دائما مدفون، بیرون آب و بدون تعریق	۶۰	۴	۵۰	۴۰۰۰
		بیرون آب، بالای سطح آب با تعریق	۸۰	۳	۳۰	۳۰۰۰
	دریای خزر و سایر آب‌ها	جزر و مد، پاشش و ضربات امواج	۸۰	۳	۳۰	۳۰۰۰
		دائما مغروق، دائما مدفون، بیرون آب و بدون تعریق	۶۰	۴	۵۰	۴۰۰۰
		بیرون آب، بالای سطح آب با تعریق	۸۰	۳	۳۰	۳۰۰۰

جدول ۳-۱۵- ادامه - ضوابط دوام مشخصه بتن در سازه‌های دریایی

مسلح	خلیج فارس و دریای عمان و دریاچه ارومیه	جزر و مد، پاشش و ضربات امواج	۱۲۰	۲	۱۰	۲۰۰۰
		دائما مغروق، دائما مدفون، بیرون آب و بدون تعریق	۸۰	۳	۳۰	۳۰۰۰
		بیرون آب، بالای سطح آب با تعریق	۱۲۰	۲	۱۰	۲۰۰۰
	دریای خزر و سایر آب‌ها	جزر و مد، پاشش و ضربات امواج	۸۰	۳	۳۰	۳۰۰۰
		دائما مغروق، دائما مدفون، بیرون آب و بدون تعریق	۶۰	۴	۵۰	۴۰۰۰
		بیرون آب، بالای سطح آب با تعریق	۸۰	۳	۳۰	۳۰۰۰

۳-۵-۶- یون کلرید و سولفات مجاز در بتن به هنگام ساخت سازه‌های دریایی

۳-۵-۶-۱- یون کلرید مجاز اولیه بتن

یون کلرید اولیه بتن به دو صورت یون کلرید محلول در آب (آزاد) و یون کلرید محلول در اسید (کل) طبق استانداردهای ISIRI 8946 و ISIRI 8947 یا ASTM C1218 و ASTM C1152 بدست می‌آید. همواره یون کلرید محلول در اسید بیشتر از یون کلرید محلول در آب می‌باشد. پیوندهای فیزیکی و شیمیایی بین یون کلرید و محصولات هیدراسیون خمیر سیمان باعث می‌شود تا این اختلاف به وجود آید.

اگر با جمع کردن یون کلرید اجزای بتن، یون کلرید بتن بدست آید معمولا نزدیک به یون کلرید محلول در اسید خواهد بود و با آن مقایسه خواهد شد.

جدول ۳-۱۶- حداکثر مجاز یون کلرید اولیه بتن به منظور پرهیز از شروع زود هنگام خوردگی میلگردها در بتن مسلح و پیش تنیده

نوع بتن و شرایط رویارویی	درصد کلرید محلول در آب موجود در بتن نسبت به وزن مواد سیمانی	درصد کلرید محلول در اسید موجود در بتن نسبت به وزن مواد سیمانی
بتن پیش‌تنیده که در زمان بهره‌برداری در معرض رطوبت، کلرید و اکسیژن قرار دارد	۰/۰۶*	۰/۰۸*
بتن مسلح که در زمان بهره‌برداری در معرض رطوبت، کلر و اکسیژن قرار می‌گیرد	۰/۱۵	۰/۲
بتن مسلح که در معرض رطوبت و کلرید قرار دارد اما فاقد اکسیژن کافی است (مغروق یا مدفون)	۰/۳	۰/۴
بتن مسلحی که در زمان بهره‌برداری از رطوبت و یون کلرید محافظت می‌شود	۱/۰۰	۱/۳۳

* در صورتی که بتن پیش‌تنیده در معرض اکسیژن نباشد (حالت دائما مغروق یا مدفون در خاک) این مقادیر می‌تواند دو برابر شود.

۳-۵-۲- یون سولفات مجاز موجود در بتن در هنگام ساخت سازه‌های دریایی بر حسب SO_3

یون سولفات موجود در بتن از جمع کردن SO_3 موجود در اجزای بتن بدست می‌آید که عمدتاً مربوط به سیمان است. SO_3 نیز به دو صورت سولفات محلول در آب و سولفات کل (محلول در اسید) اندازه گیری می‌شود. برای محاسبه SO_3 در بتن همه SO_3 ها باید از یک جنس باشند.

جدول ۳-۱۷- حداکثر مجاز یون سولفات اولیه (SO_3) موجود در بتن در ساخت سازه‌های دریایی بر حسب وزن سیمان بتن

یون سولفات SO_3 کل بتن	یون سولفات SO_3 محلول در آب موجود در بتن	
۴	۳/۲	بتن مسلح یا پیش‌تنیده
۵	۴	بتن غیر مسلح

۳-۶- ساخت و اجرای بتن

انبار کردن اجزای بتن، توزین یا پیمانه کردن اجزای بتن، اختلاط بتن، حمل و ریختن، جابجایی و تراکم، پرداخت و عمل‌آوری آن از مراحل مهم ساخت و اجرای بتن می‌باشد که کنترل و تضمین کیفیت نیز با آن همراه است. در ساخت و اجرای سازه‌های دریایی باید به نکات زیر در مورد هر مرحله از ساخت توجه ویژه‌ای مبذول گردد. همچنین باید به نکاتی که در آیین‌نامه بتن ایران بدان اشاره شده است توجه شود.

۳-۶-۱- انبار کردن اجزای بتن

علاوه بر آنچه در آیین‌نامه بتن ایران و تفسیر بخش اول آن آمده است، به نکات زیر توجه گردد.

۳-۶-۱-۱- انبار کردن سیمان

- با توجه به شرایط ویژه حاکم در مناطق ساحلی، سیمان فله‌ای باید حتماً در سیلوی فلزی به مدت حداکثر ۲ ماه نگهداری شود. سیمان پاکتی در انبار مناسب و خشک با ارتفاع حداکثر ۸ پاکت سیمان به مدت حداکثر ۲ ماه نگهداری شود.

- دمای سیمان در طول نگهداری و بویژه در هنگام مصرف از ۶۰ درجه سانتیگراد تجاوز نکند.

- در صورت مشاهده کلوخه سیمان، قبل از انجام آزمایش افت سرخ شدن و مقاومت فشاری ملات ماسه سیمان استاندارد، از آن در بتن سازی‌های مهم تا متوسط استفاده نگردد.

۳-۶-۱-۲- انبار کردن سنگدانه

- از تماس آب دریا با سنگدانه جلوگیری شود.

- به مدت طولانی سنگدانه‌ها در معرض بادهای ساحلی حاوی یون کلرید قرار نگیرند.

- اجازه داده نشود دمای سنگدانه‌ها به بیش از ۵۰ درجه سانتیگراد برسد (به ویژه قبل از مصرف)
- بهتر است سنگدانه‌ها در محل سرپوشیده یا دارای سایه‌بان باشد و یا پوششی بر روی آن در مواقعی که بتن‌سازی متوقف است کشیده شود.
- ماسه‌های شسته قبل از انبار شدن در پشت بتن‌ساز مرکزی (بچینگ) در محل دیگری ریخته شود و پس از یک یا دو روز هنگامی که از ثبات رطوبتی برخوردار شد به پشت بتن‌ساز انتقال داده شود.

۳-۶-۱-۳- آب

آب باید در مخازن تمیز نگهداری شود. بهتر است مخازن مزبور مدفون در زمین باشد تا از تغییرات شدید روزانه و فصلی در امان باشد. مخازن نباید دارای جلبک و سبزینه باشد و باید مرتباً تمیز گردد. دمای آب مصرفی نباید از ۶۰ درجه سانتیگراد تجاوز کند.

۳-۶-۱-۴- افزودنی‌ها

افزودنی‌های مختلف باید طبق دستور سازنده از نظر دما، رطوبت و تابش آفتاب نگهداری شوند. ترجیح دارد افزودنی‌ها در محل سرپوشیده و بدور از آفتاب مستقیم باشد. بویژه افزودنی‌های آلی نباید حتی در هوای خنک نیز در معرض تابش مستقیم آفتاب باشد. در صورتی که تاریخ مصرف افزودنی‌ها به سر آمده باشد نباید آنها را مصرف کرد مگر اینکه سازنده آنها صحت عملکرد آنها را تایید کند.

هر چند دوده سیلیسی و سایر پوزولان‌های طبیعی و مصنوعی و روباره‌ها در معرض رطوبت واکنش نمی‌دهند اما به دلیل سهولت اجرا و عدم نیاز به رطوبت‌سنجی آنها، بهتر است در محل خشک و به دور از بارش باران و برف نگهداری شوند. رطوبت می‌تواند باعث خیس شدن و کلوخه شدن آنها شود و نتوان آنها را تخلیه و توزین نمود.

برخی خاکسترهای بادی که حاوی اکسید کلسیم قابل توجهی هستند (نوع C) در مجاورت رطوبت واکنش پوزولانی می‌دهند و باید به شدت در برابر رطوبت محافظت شوند.

مراقبت شود تا علامت‌های شناسایی روی بسته‌بندی افزودنی‌ها در مرحله انبارکردن و جابجایی‌های معمول از بین نرود.

۳-۶-۱-۵- الیاف

الیاف باید طبق دستور تولید کننده در انبار نگهداری شود. الیاف پلیمری باید در محل سرپوشیده و دور از آفتاب مستقیم نگهداری شود. الیاف باید در برابر بارش حفاظت گردد.

۳-۶-۲- توزین و پیمانه کردن اجزای بتن

- علاوه بر آنچه در آیین‌نامه بتن ایران و تفسیر بخش اول آن آمده است، به نکات زیر توجه ویژه‌ای مبذول گردد.
- به دلیل حساسیت کنترل نسبت آب به سیمنان، رطوبت سنگدانه‌ها منظور گردد و مقدار سنگدانه و آب مصرفی بدست آید.
- استفاده از دستگاه‌هایی که دارای حسگر رطوبتی و نرم افزار محاسباتی تعدیل مقادیر اجزای بتن هستند توصیه می‌شود. با این حال این دستگاه‌ها فقط در مورد ماسه عمل می‌کنند و برای شن باید مستقیماً وارد عمل شد.

۳-۶-۳- اختلاط بتن

- علاوه بر آنچه در آیین‌نامه بتن ایران و تفسیر بخش اول آن آمده است، به نکات زیر توجه شود.
- امکان اختلاط کامل با تراکم یکسر وجود دارد مشروط بر اینکه حجم بتن مخلوط شده از دو سوم حجم اسمی دیگ تجاوز نکند، حداکثر اندازه سنگدانه از ۵۰ میلی‌متر بیشتر نباشد، اسلامپ بتن کمتر از ۵۰ میلی‌متر نباشد، دوده سیلیسی پودری خشک مصرف نشود و پس از ریختن آخرین جزو بتن، دیگ با دور تند ۷۰ تا ۱۰۰ دور بچرخد. می‌توان بخشی از اختلاط را در بچینگ و بخش دیگری را در تراکم میکسر به انجام رسانید.
- در صورتی که از مخلوط‌کن‌های گرانشی (پره متصل به دیگ) استفاده شود رعایت نکات فوق ضروری است و در صورت چرخاندن دیگ طبق دستور سازنده، حداقل ۱/۵ دقیقه اختلاط مورد نیاز است.
- در صورتی که از مخلوط‌کن‌های اجباری (پره جدا از دیگ) استفاده شود محدودیت‌های حداکثر اندازه سنگدانه، اسلامپ و مصرف دوده سیلیسی پودری خشک بر طرف می‌شود اما به هر حال باید حداقل زمان اختلاط با توجه به نتایج آزمایش‌های محلی مشخص و رعایت گردد.
- رواداری نسبت آب به سیمنان ± 0.02 و رواداری اسلامپ ± 25 درصد اسلامپ متوسط (هدف) یا ۴۰- درصد حداکثر مجاز اسلامپ می‌باشد.
- بهتر است دوده سیلیسی به صورت دوغاب درآید و به بتن اضافه شود. بدیهی است آب موجود در دوغاب باید از آب مصرفی بتن کاسته شود.
- حداکثر دمای مجاز مخلوط بتن در هوای گرم ۲۸ درجه سانتیگراد می‌باشد مگر اینکه دمای کمتری در مشخصات فنی لحاظ شده باشد.

۳-۶-۴- حمل و ریختن و جای‌دهی بتن

- علاوه بر آنچه در آیین‌نامه بتن ایران و تفسیر بخش اول آن آمده است، به نکات زیر توجه شود.

- هر وسیله یا هر روشی که به جداسدگی بتن بیانجامد مردود است و باید تغییر داده شود. برخی وسائل استعداد جداسدگی در بتن را شکوفاتر می‌کنند و باید با احتیاط یا تدابیر خاص به کار روند.
- حمل با تراکم یکسر در شرایط هوای معمولی و خنک تا مدت ۱/۵ ساعت میسر است مشروط بر اینکه جمع دوره‌های چرخش از ۳۰۰ دور (تند و کند) تجاوز نکند. در هوای گرم ممکن است این مدت را حتی به ۰/۵ ساعت محدود نمود.
- وقفه در انتقال نباید در حدی باشد که سبب از دست رفتن حالت خمیری بتن بین بتن‌ریزی‌های متوالی شود زیرا در این حالت درز سرد به وجود می‌آید.
- هنگام ریختن بتن در قالب دمای بتن نباید از ۳۰ درجه سانتیگراد تجاوز کند. در هوای سرد این دما نباید از حد مجازی که در آیین‌نامه بتن ایران آمده است کمتر شود اما در هر صورت نباید از ۵ درجه سانتیگراد کمتر باشد.
- در بتن‌ریزی با پمپ و لوله، به دلیل گرم شدن جداره لوله و بتن مجاور آن بویژه در هوای گرم می‌تواند باعث بروز مشکل گردد که خنک کردن لوله پمپ توصیه می‌شود. به کارگیری اسلامپ بیشتر، دانه‌بندی مناسب و وجود ریزدانه کافی و پرهیز از مصرف سیمان و ریزدانه‌های اضافی و استفاده از شکل گردگوشه در سنگدانه‌های ریز می‌تواند مشکل را کاهش دهد. وجود دوده سیلیسی مشکل پمپ کردن بتن را بیشتر می‌کند. مصرف فوق روان‌کننده در این حالت کمک بزرگی محسوب می‌شود.
- بجز در مورد بتن خودتراکم و بتن دال‌ها، بتن باید در لایه‌هایی به ضخامت ۱۵۰ تا ۶۰۰ میلی‌متر ریخته و متراکم شود.
- در بتن‌ریزی باید سعی شود از ریختن بتن به صورت مورب و با سرعت، زدن بتن به قالب قائم و برخورد مکرر بتن در ارتفاع با میلگردها جلوگیری شود. ارتفاع زیاد می‌تواند به جداسدگی بیشتر چنین بتن‌هایی منجر شود. استفاده از لوله یا قیف هادی و شوت سقوطی می‌تواند کمک موثری برای جلوگیری از بروز مشکل باشد.
- بتن باید به خوبی اطراف میلگردها را پر کند و روانی مطلوب را داشته باشد. بنابراین بتن باید با روانی مناسب چنان ساخته شود که در هنگام ریختن، روانی مطلوب را دارا باشد و افت اسلامپ در طول حمل و معطلی‌های معمول در اسلامپ اولیه پیش‌بینی گردد.

۳-۶-۵- تراکم بتن

- باید طبق آیین‌نامه بتن ایران و تفسیر بخش اول آن تراکم بتن را انجام داد و به نکات زیر توجه نمود.
- در صورت استفاده از لرزاننده خرطوم‌ی، لازم است با توجه به روانی بتن، حداکثر اندازه سنگدانه و ابعاد قطعه و فاصله میلگردها نسبت به انتخاب قطر مناسب لرزاننده اقدام کرد.

- هدف از تراکم، خروج هوای غیرعمدی بتن است. تراکم لرزشی نباید به جداسدگی آن بیانجامد. لرزش زیاده از حد و یا استفاده از لرزاننده قوی با قطر بیش از حد موجب پایین رفتن سنگدانه‌ها و بالا آمدن شیره بتن می‌گردد.
- لرزاننده خرطومی باید بصورت عمودی و در فواصل یکنواخت به درون بتن فرو برده شود و تا زمانی که هوای بتن خارج شود و شیره شروع به رو زدن نماید باید ادامه یابد. فاصله مناسب بین نقاط فرو بردن لرزاننده، $1/5$ برابر شعاع عمل موثر آن می‌باشد. پس از اینکه لرزاندن کامل شد، لرزاننده را باید به آرامی خارج کرد.
- تراکم دال‌های نازک و بخش فوقانی تیر و دال با وسائل تراکم دستی مانند تخته ماله میسر است. در تراکم مجدد نیز می‌توان از تخته ماله استفاده کرد و ترک‌های سطحی خمیری یا ترک‌های ناشی از نشست خمیری را کاهش داد.
- توصیه می‌شود در فاصله نیم تا دو ساعت پس از تراکم اولیه مشروط بر اینکه بتن دچار گیرش نشده باشد آنرا مجدداً متراکم نمود تا کیفیت مکانیکی و دوام آن افزایش یابد. در قسمت فوقانی ستون و دیوار، تراکم مجدد به کاهش ترک خوردگی افقی در بخش‌های فوقانی منجر می‌گردد.

۳-۶-۶- پرداخت سطح بتن

- مشکل بزرگ در پرداخت سطح فوقانی قطعات بویژه دال‌ها و کف‌ها، آب انداختن بتن می‌باشد. پرداخت سطح بتن پس از آب انداختن و از بین رفتن یا از بین بردن آب رو زده باید آغاز گردد در غیر این صورت باعث ضعیف شدن لایه سطحی بتن و کاهش مقاومت و دوام سایشی و افزایش نفوذپذیری آن می‌گردد. علاوه بر آنچه در آیین‌نامه بتن ایران و تفسیر بخش اول آن آمده است، باید به نکات زیر توجه شود.
- نباید با آب رو زده پرداخت را انجام داد و نباید با ریختن پودر سیمان و پودر سنگ سطح بتن را پرداخت نمود.
- پس از حذف آب رو زده باید با ضربه زدن به سطح بتن با ماله آن را پرداخت نمود.
- نباید اجازه داد قبل از پرداخت، سطح بتن خشک شود و ترک بخورد و حفاظت آن توسط نایلون یا مواد مشابه امکان‌پذیر است.

۳-۶-۷- عمل‌آوری بتن

- ضمن توجه به نکاتی که در آیین‌نامه بتن ایران و تفسیر آن آمده است به نکات زیر در عمل‌آوری باید توجه کرد. از آنجا که دوام بتن در سازه‌های دریایی از اهمیت ویژه‌ای برخوردار است، نیاز به رعایت موارد خاصی وجود دارد.

۳-۶-۷-۱

عمل‌آوری رطوبتی با رطوبت رسانی مستقیم و غیرمستقیم به عمل‌آوری صرفاً عایقی (صرفاً جلوگیری از تبخیر) همواره ارجحیت دارد و توصیه می‌شود تا در صورت عدم اضطرار، از روش‌های توأم با رطوبت رسانی استفاده شود، بویژه اگر نسبت آب به سیمان بیشتر از ۰/۴۲ نباشد.

حداقل مدت عمل‌آوری رطوبتی به کیفیت عمل‌آوری، نوع سیمان و افزودنی‌ها، دمای محیط مجاور یا سطح بتن و شرایط محیطی از نظر رطوبتی و وزش باد و تابش آفتاب ارتباط دارد. همچنین نوع بتن از نظر مقاومتی و دوامی و نسبت آب به سیمان در این مدت بی‌تاثیر نیست. از آنجا که بخشی از عمل‌آوری به‌صورت طبیعی پس از عمل‌آوری عمده در کارگاه و در محیط مجاور انجام می‌شود و امکان خسارت و ترک خوردگی در محیط‌های خشک و دارای باد و آفتاب بیشتر است، هر چه شرایط محیطی ضعیف‌تر باشد، مدت عمل‌آوری عمده باید بیشتر گردد. به همین دلیل اگر شرایط محیطی خوب باشد آیین‌نامه‌ها هیچ زمان خاصی را برای عمل‌آوری رطوبتی توصیه نمی‌کنند و می‌توان بتن را از همان ابتدا بدون تدابیر خاصی رها نمود. دمای آب عمل‌آوری نباید بیش از ۱۲ درجه سانتیگراد کمتر از دمای بتن باشد. در طول عمل‌آوری رطوبتی نباید وقفه ایجاد شود و تری و خشکی پی در پی به کیفیت بتن لطمه می‌رساند. حداقل مدت عمل‌آوری رطوبتی با توجه به رابطه بلوغ طبق جدول (۳-۱۸) بدست می‌آید.

۳-۶-۷-۲- عمل‌آوری حرارتی

بهترین راه برای عمل‌آوری حرارتی استفاده از بخار آب است. در روش‌های گرم‌رسانی با وسایل دیگر باید مراقب بود تا بتن دچار خشک‌شدگی و ترک‌خوردگی نشود و رطوبت خود را از دست ندهد. برای شروع گرم‌رسانی باید منتظر گیرش اولیه بتن شد. این مدت زمان تاخیر در گرمادهی نام دارد و معمولاً بسته به دمای بتن و هوای مجاور و نوع مواد سیمانی بین ۱ تا ۳ ساعت پس از ریختن و تراکم آن می‌باشد. اگر به دلیل دمای کم، گیرش به تعویق افتد می‌توان دما را تا ۳۵ درجه سانتیگراد قبل از گیرش افزایش داد. آهنگ افزایش دمای بتن برای قطعات نازک 25°C/hr و برای قطعات ضخیم 10°C/hr می‌باشد. حداکثر دمای مجاز بتن در عمل‌آوری حرارتی ۶۵ درجه سانتیگراد و حداکثر دمای محیط عمل‌آوری ۷۵ درجه سانتیگراد می‌باشد. آهنگ کاهش دمای بتن پس از خاتمه مدت عمل‌آوری برای قطعات نازک 20°C/hr و برای قطعات ضخیم 5°C/hr می‌باشد.

حداکثر مدت بخاردهی بتن با دمای زیاد با احتساب زمان تاخیر، افزایش دما و کاهش دما بهتر است از ۱۸ ساعت تجاوز نکند.

برای دانستن مقاومت بتن پس از مدت خاص عمل‌آوری می‌توان از نمونه آگاهی استفاده نمود و بدین ترتیب مدت دقیق عمل‌آوری را مشخص کرد.

طبق آیین‌نامه بتن ایران و تفسیر آن می‌توان کفایت مدت و روش عمل‌آوری را با تهیه نمونه‌های عمل آمده در شرایط عمل‌آوری کارگاهی و مقایسه آن با نمونه‌های عمل آمده در شرایط استاندارد آزمایشگاهی کنترل نمود.

جدول ۳-۱۸- حداقل مدت عمل‌آوری رطوبتی با توجه به نوع سیمان، شرایط محیطی و دمای محیط بر حسب روز

روند هیدراسیون	خیلی سریع	سریع	متوسط	کند	خیلی کند
شرایط محیطی	خیلی سریع	سریع	متوسط	کند	خیلی کند
ضعیف	$\frac{120}{T+10}$	$\frac{150}{T+10}$	$\frac{180}{T+10}$	$\frac{210}{T+10}$	$\frac{240}{T+10}$
متوسط	$\frac{90}{T+10}$	$\frac{120}{T+10}$	$\frac{150}{T+10}$	$\frac{180}{T+10}$	$\frac{210}{T+10}$
خوب	-	-	-	-	-

T - متوسط دمای سطح بتن در شبانه روز و یا دمای متوسط هوای مجاور سطح بتن در شبانه روز می‌باشد. در این رابطه T تا ۳۰ درجه سانتیگراد اعتبار دارد.

- شرایط محیطی خوب، وجود رطوبت نسبی بالاتر از ۸۵ درصد و بدون وزش باد و آفتاب مستقیم در تمام مدت پس از عمل‌آوری می‌باشد.
- شرایط محیطی ضعیف، وجود رطوبت نسبی کمتر از ۵۰ درصد و همراه وزش باد و آفتاب مستقیم در تمام مدت پس از عمل‌آوری است.
- شرایط محیطی متوسط، شرایطی بین حالت خوب و ضعیف می‌باشد.
- سیمان پرتلند نوع ۳ (با مقاومت اولیه زیاد) از روند هیدراسیون خیلی سریع، سیمان پرتلند نوع ۱-۴۲۵ و ۱-۵۲۵ از هیدراسیون سریع، سیمان پرتلند نوع ۱-۳۲۵ و نوع ۲ و سیمان پرتلند سفید و پرتلند آهکی از هیدراسیون با سرعت متوسط، سیمان پرتلند نوع ۵ و سیمان پرتلند پوزولانی (با کمتر از ۱۵ درصد پوزولان) و سیمان پرتلند سرباره‌ای (با کمتر از ۲۵ درصد سرباره) از روند هیدراسیون کند و سیمان پرتلند نوع ۴، سیمان پرتلند پوزولانی ویژه (با پوزولان بیش از ۱۵ درصد) و سیمان پرتلند سرباره‌ای ضد سولفات (با سرباره بیش از ۲۵ درصد) از روند هیدراسیون خیلی کند برخوردار هستند.
- استفاده از افزودنی‌های زودگیر کننده یا دیرگیر کننده، روند هیدراسیون را یک درجه بالا یا پایین می‌آورند.
- استفاده از دوده سیلیسی در بتن بر خلاف سایر پوزولان‌ها و سرباره‌ها باعث تغییر در روند هیدراسیون نمی‌شود.
- در صورتی که عمل‌آوری تسریع شده با دمای متوسط بیش از ۳۰ درجه سانتیگراد انجام شود رابطه ارائه شده اعتبار ندارد و عملاً مدت عمل‌آوری به مراتب کمتر از مقدار محاسبه شده از رابطه مزبور خواهد بود.

فصل ۴

مصالح قیری

۴-۱- کلیات

مصالح قیری مورد استفاده در تاسیسات بندر و لنگرگاه باید کیفیت و عملکرد مورد نیاز در رابطه با مواردی چون خاصیت ارتجاعی، چسبندگی، نفوذناپذیری، ضد آب بودن، دوام و مقاوم در برابر هوازدهی تامین نماید.

تفسیر

- (۱) امروزه قیر پرکاربردترین مصالح قیری مورد استفاده در تاسیسات بندر و لنگرگاه می‌باشد. دو نوع قیرطبیعی و پایه نفتی وجود دارد که از نوع نفتی بیشتر استفاده می‌گردد. در اینجا منظور از قیر همان قیر پایه نفتی می‌باشد مگر اینکه دقیقاً ذکر گردد. دیگر مصالح قیری علاوه بر قیر، قطران، زفت (باقیمانده قطران تقطیر شده) و محلول قیری می‌باشند.
- (۲) مصالح قیری به ندرت برای عایق‌بندی استفاده می‌شوند. به طور مثال از قیر به همراه سنگدانه برای روسازی آسفالتی، کرباس‌های آسفالتی، ماسه با بتونه قیری و تثبیت قیری استفاده می‌گردد. نوع و نسبت اختلاط قیر به کاربرد آن بستگی داشته و بنابراین انتخاب مصالحی که احتیاج پروژه را بر طرف کند مهم می‌باشد.

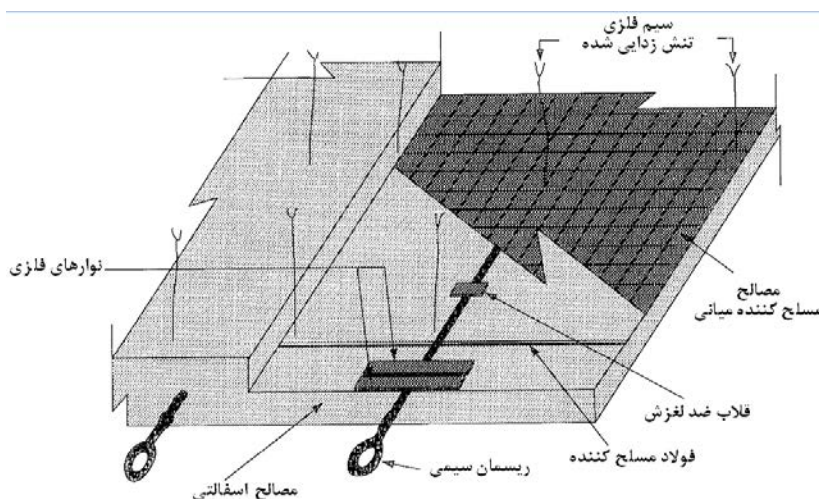
۴-۲- کرباس‌های آسفالتی

۴-۲-۱- کلیات

کرباس‌های آسفالتی با توجه به مقاومت، دوام و کارایی مورد نیاز مطابق کاربرد آن، محل اجرا و شرایط دریایی محلی، باید ساختار مناسبی داشته باشد.

تفسیر

کرباس آسفالتی از مصالح مسلح کننده مدفون و ریسمان‌های سیمی برای قرارگیری داخل مصالح ترکیبی شامل قیر، پرکننده آهکی، ماسه و شن ساخته شده و سپس شبیه به آنچه در شکل (۳-۲) نشان داده شده است مانند فرش پهن می‌شود.



شکل ۳-۲- نمونه‌ای از ساختار کرباس آسفالتی افزایش دهنده اصطکاک

۴-۲-۲- مصالح

مصالح کرباس آسفالتی به گونه‌ای انتخاب می‌گردد تا به طور مناسبی مقاومت و دوام لازم را تامین کند.

تفسیر

مصالح زیر در کرباس آسفالتی استفاده می‌شوند:

(۱) قیر

قیر مورد استفاده در کرباس آسفالتی باید قیر عادی یا دمیده بوده و مطابق ISIRI 124,125,126 (مشخصات قیر) باشد.

(۲) ماسه

باید از ماسه تمیز و عاری از گرد و خاک، گل، مواد آلی و سایر مواد مضر با حداکثر اندازه ذرات ۲/۵ میلی‌متر استفاده گردد.

(۳) پرکننده

باید از مصالحی مطابق ISIRI 5719 «آهک هیدراته برای استفاده در مخلوط‌های بتن قیری-ویژگی‌ها» استفاده گردد.

(۴) شن

باید مصالحی مطابق آیین‌نامه روسازی آسفالتی راه‌های ایران (نشریه ۲۳۴ معاونت برنامه‌ریزی و نظارت راهبردی کشور) استفاده شود.

نکات فنی

(۱) قیر عادی یا دمیده مطابق ISIRI 124,125,126 (مشخصات قیر) برای استفاده مناسب است. روانی خمیری و سایر ویژگی‌های این دو نوع قیر بسیار متفاوت بوده و رسیدن به مقاومت و انتقال آسان برای کرباس‌ها فقط با یکی از این دو نوع دشوار می‌باشد. بنابراین از مخلوط دو نوع قیر برای رسیدن به ویژگی‌های مورد نیاز استفاده می‌شود. در این حالت باید قیر عادی با نفوذ ۴۰ تا ۶۰ و قیر دمیده با نفوذ ۱۰ تا ۴۰ استفاده گردد.

(۲) شن، درشت‌دانه‌ای می‌باشد که در کرباس‌های قیری به کار می‌رود و اثر بسیار زیادی بر مقاومت کرباس دارد. بنابراین باید از کیفیت مطلوبی برخوردار باشد. به علت مسائل اجرایی، حداکثر اندازه شن نباید از یک ششم ضخامت کرباس بیشتر باشد. در مواردی که کرباس نقش افزایش اصطکاک تحت فشار زیاد را دارد، می‌توان از اندازه‌های بزرگتر نیز استفاده نمود.

(۳) به جز مصالح بالا، کرباس آسفالتی احتیاج به مصالح مسلح کننده و ریسمان سیمی برای تعلیق دارد که این مصالح مسلح کننده معمولاً پارچه شیشه‌ای یا تور نوارهای الیاف شیشه می‌باشد.

۴-۲-۳- نسبت اختلاط

معمولاً برای تعیین نسبت اختلاط آسفالت برای رسیدن به مقاومت و انعطاف‌پذیری مورد نیاز، از آزمایش مخلوط استفاده می‌گردد.

نکات فنی

نسبت اختلاط مورد استفاده برای آسفالت اثر زیادی بر مقاومت و انعطاف پذیری آن دارد. بنابراین برای تعیین آن باید آزمایش مخلوط انجام داد.

کرباس های افزایش اصطکاک و کرباس های ضد سایش تاریخ طولانی و سابقه کاربرد نسبتا زیادی دارد که باعث شده است تا امروزه در به کارگیری آن ها مشکل خاصی وجود نداشته باشد. بنابراین می توان از مقادیر جدول (۳-۱۹) به جز در شرایط خاص، استفاده نمود.

جدول ۳-۱۹- نسبت اختلاط معمول برای آسفالت

مصالح	نسبت اختلاط وزنی (%)	
	کرباس های افزایش اصطکاک	کرباس های ضد سایش
قیر	۱۰ تا ۱۴	۱۰ تا ۱۴
خاک	۱۴ تا ۲۵	۱۴ تا ۲۵
ریزدانه	۲۰ تا ۵۰	۳۰ تا ۵۰
درشت دانه	۳۰ تا ۵۰	۲۵ تا ۴۰

توجه: منظور از خاک، ماسه یا پرکننده با اندازه ذرات کمتر از ۰/۰۷۵ میلی متر می باشد.

منظور از ریزدانه، شن، ماسه یا پرکننده با اندازه دانه ۰/۰۷۵ میلی متر تا ۴/۷۵ میلی متر می باشد.

منظور از درشت دانه، شن با اندازه دانه برابر یا بزرگتر از ۴/۷۵ میلی متر می باشد.

۴-۳- مصالح روسازی

اصولا مصالح روسازی به جز در مناطق در معرض شرایط بار ویژه، مطابق آیین نامه روسازی آسفالتی راه های ایران (نشریه ۲۳۴ معاونت برنامه ریزی و نظارت راهبردی کشور) می باشد.

تفسیر

عرشه باراندازها نمونه ای از «مناطق در معرض شرایط بار ویژه» می باشد. رفت و آمد بر روی روسازی (و بویژه روسازی عرشه) در مناطق بندر و لنگرگاه، بر خلاف راه های مناطق شهری، تقریبا به طور یکنواخت شامل عبور وسائل نقلیه سنگین شامل ماشین آلات سنگین با سطح تماس فشار زیاد است. همچنین این نوع بار برای قراردمی کالاها استفاده شده و بنابراین برای کاربرد مصالح روسازی در چنین مناطقی باید مراقب بود که مصالح قیری به بارگذاری استاتیک حساس می باشند (به بخش ۸، فصل ۲۰- عرشه مراجعه شود).

۴-۴- ماسه با بتونه قیری

۴-۴-۱- کلیات

نکات فنی

- (۱) ماسه با بتونه قیری آسفالتی است که تقریباً عاری از فضای خالی بوده و نیاز به تراکم غلظتی بعد از ریختن ندارد و از قیر گرم مخلوط شده با پرکننده با پایه سنگ معدن فلزی یا افزودنی و ماسه تشکیل می‌شود.
- (۲) ماسه با بتونه قیری در دمای بالای مشخصی بین فواصل قلوه‌سنگ‌ها، داخل خاکریز قلوه‌سنگی ریخته می‌شود. ماسه با بتونه قیری ریخته شده، اطراف قلوه‌سنگ‌ها را می‌پوشاند تا یک واحد را تشکیل دهد، بنابراین از بیرون افتادن و شسته شدن سنگ‌ها جلوگیری شود. این روش زمانی به کار می‌رود که تامین درشت دانه با اندازه مورد نیاز در محاسبات طراحی ممکن نبوده و یا غیراقتصادی باشد. ماسه با بتونه قیری زیر آب از هم جدا نمی‌شود.
- (۳) برای طراحی ماسه با بتونه قیری، تمام توجه باید به روانی خمیری ناشی از ویژگی‌های مصالح قیری باشد تا مشکل پایداری به وجود نیاید.

۴-۴-۲- مصالح

مصالح مورد نیاز برای ماسه با بتونه قیری برای رسیدن به مقاومت و دوام لازم باید درست انتخاب شود.

تفسیر

(۱) قیر

قیر مورد استفاده برای ماسه با بتونه قیری در زیر آب باید قیر عادی با محدوده نفوذ ۴۰ تا ۶۰، ۶۰ تا ۸۰ و یا ۸۰ تا ۱۰۰ و ISIRI 124,125,126 (مشخصات قیر) باشد.

(۲) ماسه

باید از ماسه ساده عاری از خاک، گل، مواد آلی و سایر مواد مضر با حداکثر اندازه دانه ۲/۵ میلی‌متر استفاده شود.

(۳) پرکننده

باید از مصالح مطابق ISIRI 5719 «آهک هیدراته برای استفاده در مخلوط‌های بتن قیری-ویژگی‌ها» استفاده نمود.

۴-۴-۳- نسبت اختلاط

نسبت اختلاط از طریق آزمایش‌های مخلوط برای بدست آوردن روانی و مقاومت لازم برای اجرا و شرایط طبیعی،

تعیین می‌گردد.

نکات فنی

(۱) کلیات

مقادیر معمول مورد استفاده در نسبت اختلاط برای ماسه با بتونه قیری زیر آب در جدول (۳-۲۰) مشاهده می‌شود. در جدول، منظور از خاک، ماسه یا پرکننده گذشته از الک ۰/۰۷۵ میلی‌متر بوده و ریزدانه عبارت از شن، ماسه یا پرکننده مانده روی الک ۰/۰۷۵ میلی‌متر است.

جدول ۳-۲۰- نسبت مخلوط معمول برای ماسه با بتونه قیری

نسبت وزنی (%)	مصالح
۱۶ تا ۲۰	قیر
۱۸ تا ۲۵	خاک
۵۵ تا ۶۶	ریزدانه

(۲) روش محاسبه مقدار ماسه با بتونه قیری لازم

رابطه (۴-۱) برای محاسبه مقدار ماسه با بتونه قیری لازم برای خاکریز سنگی به کار می‌رود.

$$V = \alpha A(hv + d) \quad (۴-۱)$$

که در آن:

V : مقدار ماسه با بتونه قیری لازم (m^3)

A : سطح خاکریز سنگی که ماسه با بتونه قیری در آن ریخته شده است (m^2)

h : ضخامت لایه سنگی که ماسه با بتونه قیری در آن ریخته شده است (متر)

v : نسبت فضای خالی خاکریز سنگی

d : ضخامت پوشش ماسه با بتونه قیری روی خاکریز سنگی (متر)

α : شاخص ویژه با در نظر گرفتن چسبندگی داخل لایه پایینی سنگ‌ها

(۳) نکات طراحی

طراحی ماسه با بتونه قیری تحت تاثیر موارد زیر می‌باشد:

الف) نباید در محلی که مستقیماً تحت اثر ضربات قدرتمند فشار موج یا اجسام شناور قرار دارد، استفاده گردد.

ب) نباید در محلی که امکان نشست ناگهانی وجود دارد، استفاده شود.

پ) شیب سطح سنگ‌ها نباید بیشتر از ۱:۱/۳ باشد.

ت) بالای شیب، پنجه شیب و لبه‌های محل اجرا باید به طور مناسبی مسلح شود.

ث) رابطه بین طول عمر سازه و دوام ماسه با بتونه قیری باید کاملاً مد نظر قرار گیرد.

فصل ۵

سنگ

۵-۱- کلیات

سنگ باید با توجه به کیفیت و عملکرد مورد نیاز برای رسیدن به هدف و هزینه مناسب انتخاب گردد.

نکات فنی

(۱) به طور کلی از سنگ به طور فراوانی در موج شکن، اسکله و سایر سازه های بندر و لنگرگاه استفاده می شود. انتخاب مصالح

سنگی اثر زیادی بر پایداری سازه و همچنین مدت و هزینه ساخت دارد.

(۲) انواع سنگ هایی که به طور عمده در ساخت استفاده می شود به همراه ویژگی های فیزیکی آن ها در جدول (۳-۲۱) ارائه

شده است. باید به این نکته توجه نمود که ممکن است ویژگی های فیزیکی سنگ هایی با رده مشابه، بسته به منطقه و محل

معدن متفاوت باشد.

جدول ۳-۲۱- ویژگی های فیزیکی سنگ ها

دسته بندی سنگ	زیر دسته	وزن مخصوص (ظاهری)	نرخ جذب آب (%)	مقاومت فشاری (N/mm^2)
سنگ آذرین	گرانیت	۲/۷۸ تا ۲/۶۰	۰/۰۷ تا ۰/۶۴	۸۵ تا ۱۹۰
	آندزیت	۲/۷۶ تا ۲/۵۷	۰/۲۷ تا ۱/۱۲	۲۶۹ تا ۷۸
	بازالت	۲/۶۸ (مطلق)	۱/۸۵	۸۵
	گابرو	۲/۹۱ (مطلق)	۰/۲۱	۱۷۷
	پریدوتیت	۳/۱۸	۰/۱۶	۱۸۷
	دیاباز	۲/۷۸ تا ۲/۸۵	۰/۰۰۸ تا ۰/۰۳	۱۲۳ تا ۱۸۲
سنگ رسوبی	توف	۲/۶۴	۰/۱۶	۳۷۷
	سنگ لوح	۲/۶۵ تا ۲/۷۴	۰/۰۸ تا ۱/۳۷	۵۹ تا ۱۸۵
	ماسه سنگ	۲/۲۹ تا ۲/۷۲	۰/۰۴ تا ۳/۶۵	۴۸ تا ۱۹۶
	سنگ آهک	۲/۳۶ تا ۲/۷۱	۰/۱۸ تا ۲/۵۹	۱۷ تا ۷۶
	چرت	۲/۶۴	۰/۱۴	۱۱۹
سنگ دگرذیسی	هورنفلس	۲/۶۸	۰/۲۲	۱۹۱

۵-۲- قلوه سنگ برای پی

قلوه سنگ برای خاکریز پی باید سخت، متراکم، با دوام و عاری از ترک خوردگی ناشی از هوازدهی و یخبندان بوده و شکل قلوه سنگ ها نباید تخت یا سوزنی باشد.

تفسیر

برای تعیین نوع سنگ مورد استفاده، باید آزمایش های لازم انجام و ویژگی های مصالح کاملاً معلوم شود.

نکات فنی

- (۱) ویژگی‌های برشی قلوه سنگ‌ها با استفاده از آزمایش‌های فشاری سه محوری بزرگ مقیاس مختلفی بر اساس حالت واقعی استفاده قلوه سنگ در عملیات اجرایی بنادر و لنگرگاه‌ها مورد مطالعه قرار گرفته است.
- (۲) اگر مقاومت فشاری تک محوری برابر 30 N/mm^2 یا بیشتر باشد، برای تعیین ثابت مقاومت بدون انجام آزمایش فشاری سه محوری بزرگ مقیاس، می‌توان انتظار مقاومت برشی برابر 0.2 N/mm^2 و زاویه اصطکاک داخلی برابر 35° را داشت.

۵-۳- مصالح خاکریز

مصالح خاکریز با توجه به زاویه اصطکاک داخلی، وزن مخصوص و سایر ویژگی‌ها انتخاب می‌شود.

تفسیر

به طور کلی از قلوه سنگ، شن غربال نشده، لاشه سنگ و سرباره فولاد به عنوان مصالح خاکریز استفاده می‌گردد. ویژگی‌های مصالح گل سنگ، ماسه سنگ و سرباره فولاد بسیار متغیر می‌باشد و بنابراین قبل از استفاده باید به خواص آن‌ها توجه نمود.

نکات فنی

- (۱) مقادیر طراحی معمول برای مصالح خاکریز در جدول (۳-۲۲) دیده می‌شود.

جدول ۳-۲۲- مقادیر طراحی برای مصالح خاکریز

مقدار شیب	وزن مخصوص		زاویه اصطکاک داخلی (درجه)		
	زیر تراز آب باقیمانده (kN/m ³)	بالای تراز آب باقیمانده (kN/m ³)			
۱:۱/۲	۱۰	۱۸	۴۰	نوع معمولی	قلوه سنگ
۱:۱/۲	۹	۱۶	۳۵	نوع ترد	
۱:۳ تا ۱:۲	۱۰	۱۸	۳۰	شن غربال نشده	
۱:۳ تا ۱:۲	۱۰	۱۸	۳۵	لاشه سنگ	

- (۲) شن غربال نشده متشکل از ماسه و شن با نسبت تقریباً برابر می‌باشد.

(۳) مقدار شیب برابر مقدار استاندارد شیب طبیعی مصالح خاکریز اجرا شده در دریا می‌باشد. به طور کلی، مقدار شیب بیشتر زمانی استفاده می‌شود که امواج کوچکتری حین اجرای خاکریز وجود داشته باشد و اگر امواج بزرگتر باشد، شیب هم کمتر خواهد شد.

- (۴) برای سرباره فولاد به بند ۱-۲- سرباره مراجعه شود.

۵-۴- مصالح لایه اساس روسازی

مصالح اساس روسازی به گونه‌ای انتخاب می‌شود که ظرفیت باربری لازم، دوام زیاد و امکان تراکم راحت را داشته باشد.

تفسیر

معمولا از مصالح دانه‌ای، خاک تثبیت شده با سیمان یا خاک تثبیت شده با قیر برای مصالح اساس استفاده می‌گردد. مصالح دانه‌ای شامل سنگ شکسته، سرباره فولاد، شن غربال نشده، شن نخودی، سنگ شکسته غربال نشده، خاک سنگ شکسته و ماسه می‌باشد. البته هر کدام را می‌توان به تنهایی و یا مخلوط با سایر مصالح دانه‌ای استفاده نمود.

نکات فنی

نقش لایه اساس، پخش کردن سربار منتقل شده از بالا و انتقال آن به بستر بوده و معمولا به دو بخش اساس پایینی و بالایی تقسیم می‌شود. مصالح اساس پایینی ارزان‌تر و به نسبت ظرفیت باربری کمتری دارد و اساس بالایی نیاز به مصالح با کیفیت بهتر و ظرفیت باربری بیشتری دارد.

فصل ٦

چوب

۶-۱- کیفیت چوب

۶-۱-۱- چوب سازه‌ای

چوب مورد استفاده در اعضای معمولی سازه‌ای باید دارای کیفیت مطابق استاندارد ایران (ISIRI) و یا کیفیت معادل و یا بهتر از آن باشد.

۶-۱-۲- شمع‌های چوبی

برای شمع‌های چوبی، چوبی انتخاب گردد که مناسب‌ترین ویژگی‌ها نظیر دوام و مقاومت را دارا باشد.

۶-۲- تنش‌های مجاز چوب

۶-۲-۱- کلیات

مقاومت طراحی چوب باید با ارزیابی کامل افزایش و کاهش مقاومت ناشی از عوامل گوناگون و با توجه به محدودیت‌های تغییر شکل قابل تحمل سازه مورد طراحی، تعیین گردد.

۶-۲-۲- تنش‌های مجاز چوب سازه‌ای

تنش مجاز چوب سازه‌ای با توجه به کاهش مقاومت ناشی از اشباع شدن با آب یا امکان افزایش مقاومت برای بار فوق‌العاده زلزله تعیین می‌شود.

۶-۳- کیفیت تخته چندلا

تخته چندلای مورد استفاده به عنوان چوب سازه‌ای باید دارای کیفیتی مطابق استاندارد ایران (ISIRI) و یا کیفیتی معادل و یا بهتر از آن باشد.

۶-۳-۱- تنش مجاز تخته چندلا

تنش مجاز تخته چندلا بر اساس هدف از استفاده آن تعیین می‌گردد.

۶-۴- اتصال چوب

روش اتصال سازه‌های چوبی با توجه به عملکرد لازم سازه یا اعضای سازه‌ای انتخاب می‌گردد.

۶-۵- نگهداری چوب

اگر موجوداتی باعث آسیب و یا فرسودگی چوب در محلی که چوب در آن استفاده می‌شود می‌گردند، اقدامات لازم برای جلوگیری از آن باید انجام گیرد.

فصل ۷

سایر مصالح

۷-۱- فلزات غیر فولادی

برای استفاده از فلزات غیر فولادی، مصالح فلزی مورد نیاز باید با توجه به محل و هدف کاربرد، شرایط محیطی، دوام و هزینه آن انتخاب گردد.

نکات فنی

فلزات غیر فولادی مورد استفاده در تاسیسات بندر و لنگرگاه شامل فولاد ضدزنگ، آلومینیوم، تیتانیوم و غیره می‌باشد.

۷-۲- پلاستیک و لاستیک

برای استفاده از پلاستیک و لاستیک، مصالح مورد نیاز باید با توجه به محل و هدف کاربرد، شرایط محیطی، دوام و هزینه آن انتخاب شود.

نکات فنی

(۱) محل استفاده از محصولات پلاستیکی و لاستیکی در عملیات ساخت بندر و لنگرگاه در موارد زیر می‌باشد:

الف) ژئوسینتتیک

موارد استفاده ژئوسینتتیک در عملیات ساخت بندر و لنگرگاه شامل موارد زیر است:

(۱) تسلیح خاکریز

وقتی خاک با کیفیت خوب روی زمین اصلاح شده با رس لایروبی قرار می‌گیرد، یک صفحه یا توری ژئوسینتتیک مستقیماً روی سطح پهن شود که هدف از این کار جلوگیری از نشست خاک با کیفیت خوب هنگام عبور ماشین‌آلات سنگین می‌باشد. اغلب از روش تور در اصلاح زمین نرم استفاده شده است.

(۲) جلوگیری از نفوذ و فرسایش

برای استفاده از ژئوسینتتیک به عنوان مصالح فیلتر با هدف جلوگیری از نفوذ ماسه، اغلب یک صفحه فیلتر بر روی سطح خاکریز سنگی یا پشت خاکریز سنگی دیواره ساحلی و زیر کف آن یا زیر بخش سمت ساحل خاکریز قرار می‌گیرد. همچنین می‌توان از آن به عنوان اقدامی برای جلوگیری از فرسایش استفاده نمود.

ب) مصالح درزبند

این مصالح شامل صفحات آب‌بند، صفحات درز و مواد تزریقی مورد استفاده در داخل یا روی قسمت درز سازه‌های بتنی می‌باشد.

پ) ضربه‌گیر

ت) مواد تزریقی برای پی

به بند ۷-۴ - مواد تزریقی مراجعه گردد.

ث) مصالح روکش

به بند ۷-۳- مصالح روکش مراجعه گردد.

ج) مصالح آب‌بند

این مصالح شامل آب‌بندهای درزهای لوله لایروبی، درزبند لاستیکی تونل‌های مغروق و غیره می‌باشد.

چ) چسب‌ها

چسب‌های مختلفی بر پایه رزین‌های مصنوعی برای اتصال اعضای پل فلزی، اتصال دال‌های پیش‌ساخته بتنی و تعمیر ترک‌های بتن استفاده شود.

خ) مصالح آستر

این مصالح برای کنترل خوردگی فولاد و تسلیحات و همچنین محافظت در برابر ضربه استفاده شود.

د) مصالح زهکش**ذ) اتصالات و تکیه‌گاه‌ها**

از لاستیک منبسط شونده اتصالات و تکیه‌گاه‌ها به صورت یک لایه یا چندلایه در پل‌ها استفاده می‌شود.

ر) تجهیزات فرعی

بعضی از انواع بویه، پانتون و سایر اجسام شناور از الیاف تقویت شده پلیمری (FRP) ساخته می‌شود. نردبان، نرده و دیگر تجهیزات فرعی نیز ممکن است از لاستیک یا FRP ساخته شوند.

ز) پلی‌استایرن منبسط شده

این محصول به خاطر سبکی، برای بویه، پانتون شناور و سایر سازه‌های عمرانی استفاده می‌گردد. بلوک‌های پلی‌استایرن منبسط شده (EPS) و دانه‌های EPS به عنوان مصالح در مهندسی عمران به کار می‌رود. به طور کلی، بلوک‌های EPS برای کاهش فشار خاک، مقابله با نشست خاکریز روی زمین نرم و ایجاد پی راه‌های موقت استفاده می‌شود. دانه‌های EPS با سیمان یا سایر مصالح چسباننده به همراه خاک مخلوط شده و به عنوان مصالح سبک در خاکریزها استفاده می‌شود تا نشست و فشار خاک را کاهش دهد.

۲) استانداردهای صفحات فیلتر، صفحات آب‌بند و نمدهای لاستیکی که معمولاً برای جلوگیری از فرسایش، رگاب یا نفوذ در تاسیسات بندر و لنگرگاه استفاده می‌گردد به صورت زیر می‌باشد.

الف) صفحات فیلتر

صفحات فیلتر برای جلوگیری از نفوذ رسوب در خاکریز استفاده می‌شود و با توجه به شرایط اجرایی مانند روش جای‌دهی خاکریز، تراز آب باقیمانده، دقت تسطیح خاکریز و غیره تعیین می‌گردند.

صفحات فیلتری که زیر کف خاکریز سنگی برای جلوگیری از نشست خاک زیرین استفاده می‌شود، با توجه به شرایط اجرایی و طبیعی مانند ارتفاع موج، جریان جزر و مدی، اندازه قلوه سنگ‌ها و غیره تعیین می‌گردد.

استانداردهای حداقل صفحات بافته‌شده و بافته‌نشده تحت شرایط اجرایی مساعد در جداول (۳-۲۳) و (۳-۲۴) دیده می‌شود.

جدول ۳-۲۳- استانداردهای حداقل صفحات فیلتر (بافته نشده)

نوع	ضخامت	مقاومت کششی	ازدیاد طول	جرم
پارچه بافته نشده	۴/۲ mm یا بیشتر	۸۸۰ N/5cm یا بیشتر	۶۰٪ یا بیشتر	۵۰۰ g/m ² یا بیشتر

توجه: ضخامت ۴/۲ میلی‌متر یا بیشتر برای صفحه تحت بارگذاری ۲ kN/m² استفاده می‌شود. در صورت نبود بارگذاری، ضخامت باید ۵ میلی‌متر یا بیشتر باشد.

جدول ۳-۲۴- استانداردها برای صفحات فیلتر (بافته شده)

نوع	ضخامت	مقاومت کششی	ازدیاد طول
پارچه بافته شده	۰/۴۷ mm یا بیشتر	۴۰۸۰ N/5cm یا بیشتر	۱۵٪ یا بیشتر

ب) صفحات آب‌بند

ضخامت معمول صفحات آب‌بند برای درزهای عمودی صندوقه برای جلوگیری از بیرون زدن خاکریز ۵ میلی‌متر می‌باشد. صفحات آب‌بند باید مطابق استانداردهای جدول (۳-۲۵) باشد. در مناطق سردسیر گاهی صفحات لاستیکی استفاده می‌شود که در این حالت باید از مقادیر جدول (۳-۲۶) استفاده نمود.

جدول ۳-۲۵- استانداردهای صفحات آب‌بند (وینیل کلراید نرم)

مورد آزمایش	ویژگی‌ها		مقادیر استاندارد
	نمونه آزمایش	جهت کشش	
مقاومت کششی	نمونه آزمایش دمبلی	عرضی	۱۴/۷ MPa یا بیشتر
مقاومت پارگی	نمونه آزمایش شکل زاویه طبیعی	طولی	۴۹ N/mm یا بیشتر
ازدیاد طول	نمونه آزمایش دمبلی	عرضی	۱۸۰٪ یا بیشتر
مقاومت در برابر آب دریا نسبت مقاومت کششی باقیمانده	-	عرضی	۹۰٪ یا بیشتر
مقاومت در برابر آب دریا نسبت ازدیاد طول باقیمانده	-	عرضی	۹۰٪ یا بیشتر
وزن مخصوص	-	-	۱/۳۵ ± ۰/۰۵
مقاومت نواری شدن	نمونه نواری شکل ۲۵ × ۲۵۰ mm	طولی	۳۰ N/cm یا بیشتر

جدول ۳-۲۶- استانداردهای صفحات آب‌بند (لاستیکی)

مورد آزمایش	مقادیر استاندارد
مقاومت کششی	۴۴۰۰ N/3cm یا بیشتر

ج) نمدهای لاستیکی

نمدهای لاستیکی برای افزایش اصطکاک از لاستیک نو یا بازیافتی تهیه می‌گردد که کیفیت معمول آن در جدول (۳-۲۷) و (۳-۲۸) ارائه شده است.

جدول ۳-۲۷- کیفیت لاستیک بازیافتی

ملاحظات	عملکرد	مورد آزمایش		
		قبل از کهنگی	بعد از کهنگی	آزمایش‌های فیزیکی
	۴/۹ MPa یا بیشتر ۱۸ N/mm یا بیشتر ۵۵ تا ۷۰ درجه بندی ۱۶۰٪ یا بیشتر	مقاومت کششی مقاومت پارگی سختی ازدیاد طول		
دمای کهنگی: $70^{\circ} \pm 1^{\circ}$ زمان کهنگی: ۹۶-۲ ساعت	۳/۹ MPa یا بیشتر - در حدود مقدار $8 \pm$ قبل از کهنگی ۱۴۰٪ یا بیشتر	مقاومت کششی مقاومت پارگی سختی ازدیاد طول		

جدول ۳-۲۸- کیفیت لاستیک نو

روش / شرایط آزمایش	عملکرد	مورد آزمایش		
		قبل از کهنگی	بعد از کهنگی	آزمایش‌های فیزیکی
	۹/۸ MPa یا بیشتر ۲۵ N/mm یا بیشتر 70 ± 5 درجه بندی ۲۵۰٪ یا بیشتر	مقاومت کششی مقاومت پارگی سختی ازدیاد طول		
دمای کهنگی: $70^{\circ} \pm 1^{\circ}$ زمان کهنگی: ۹۶-۲ ساعت	۹/۳ MPa یا بیشتر - در حدود مقدار $8 \pm$ قبل از کهنگی ۲۰۰٪ یا بیشتر	مقاومت کششی مقاومت پارگی سختی ازدیاد طول		
دمای کهنگی: $70^{\circ} \pm 1^{\circ}$ زمان کهنگی: ۲۴-۲ ساعت	۴۵٪ یا کمتر	کرنش پلاستیک فشاری		

۳-۷- مصالح روکش

هنگام انتخاب مصالح روکش باید موارد زیر مدنظر قرار گیرد:

- (۱) هدف روکش کردن
- (۲) جنس و مشخصات سطحی که روکش می‌شود
- (۳) عملکرد و ترکیبات مصالح روکش
- (۴) هزینه
- (۵) نگهداری

نکات فنی

رنگ مصالح روکش متنوع بوده و معمولاً با توجه به کاربرد، ظاهر و هزینه تعیین می‌گردد. مشخصات شش گروه رنگ (رنگ‌های پایه رزین پلی‌اورتان) که بیشتر برای اهداف زیبایی معمول است در جدول (۳-۲۹) مشاهده می‌شود.

جدول ۲-۲۹- مشخصات گروه‌های رنگ

سبز	قرمز	نارنجی	زرد	آبی	خاکستری (کمرنگ)	
○	○	○	○	○	○ تا ⊙	پایداری رنگ مشخص نبودن تغییر رنگ یا کمرنگ شدن (برای چشم) هزینه توان پوشش مقاومت شیمیایی
○	△	○	○	○	⊙	
۶	۵	۴	۳	۲	۱	
○	△ تا ○	△ تا ○	△	○	⊙	
⊙	○	○	○	⊙	⊙	

توجه: در ردیف هزینه، ۱ نشان دهنده کمترین هزینه و ۵ بیشترین هزینه است.

⊙: عالی، ○: رضایتبخش، △: نیاز به توجه

۷-۴- مواد تزریقی

۷-۴-۱- کلیات

روش تزریق دوغاب با ارزیابی شرایط محل و با توجه به اثر بر روی محیط اطراف انتخاب می‌گردد.

تفسیر

مواد تزریقی برای مقاوم کردن زمین یا قطع کردن جریان آب زیرزمینی با پرکردن درزهای سنگ‌ها و خاک، فضاهای خالی در داخل یا اطراف سازه و یا خلل و فرج درشت دانه با مواد تزریقی به کار می‌رود. مواد تزریقی مختلفی براساس مشخصات زمین مورد نظر استفاده می‌گردد.

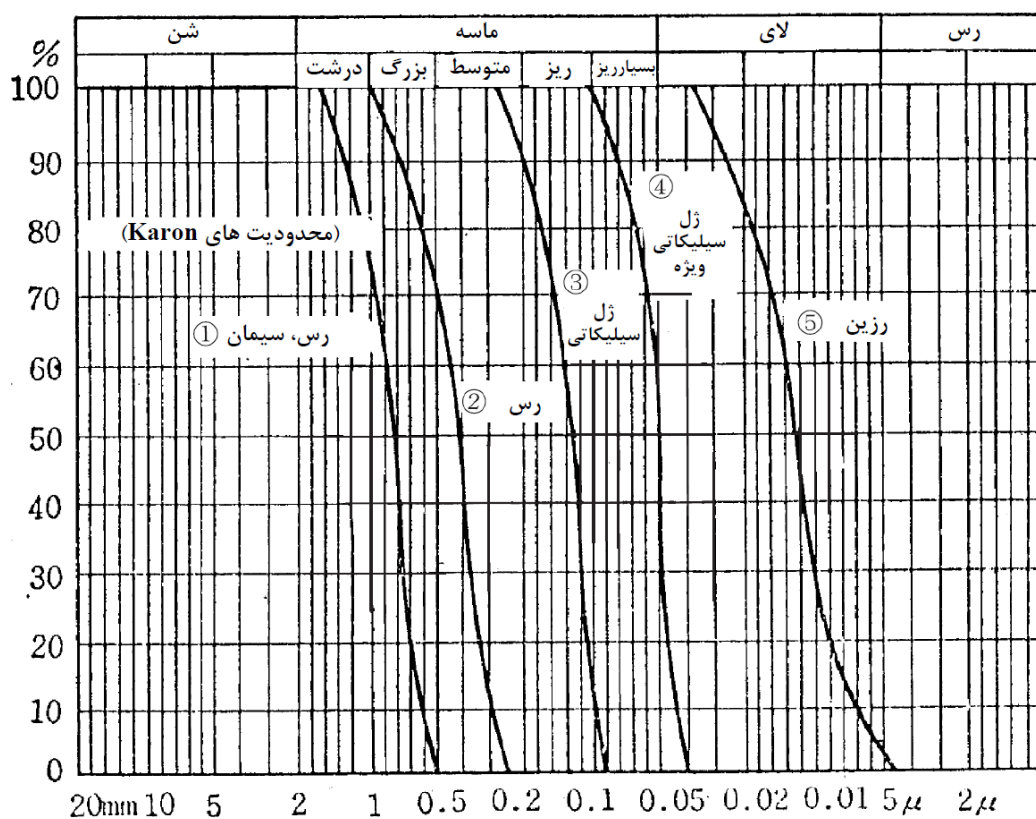
۷-۴-۲- ویژگی‌های مواد تزریقی

مواد تزریقی با توجه به عملکرد لازم برای خاک مورد تزریق دوغاب انتخاب می‌گردد.

تفسیر

ویژگی‌های اساسی و لازم مواد تزریقی شامل کارایی تراوش، پرمکنندگی و گیرش، مقاومت و نفوذناپذیری جسم تثبیت شده می‌باشد. مناسب بودن دوغاب متأثر از کارایی تراوش مصالح می‌باشد.

شکل (۳-۳) محدوده‌های تراوش مواد تزریقی مختلف برای خاک را نشان می‌دهد.



شکل ۳-۳- محدوده‌های تراوش مواد تزریقی برای خاک

فصل ۸

منابع تجدیدپذیر

۸-۱- کلیات

منابع تجدیدپذیر با توجه به مشخصات منابع و سازه طراحی شده استفاده می‌گردد.

تفسیر

- (۱) منابع (مصالح) تجدیدپذیر که در ساخت تاسیسات بندر و لنگرگاه به کار می‌رود شامل سرباره، بتن، مصالح لایروبی و آسفالت می‌باشد. بیشتر این مصالح را می‌توان به عنوان مصالح خاکریز، مصالح زیراساس راه، مصالح بهبود خاک و مصالح سنگی بتن استفاده نمود.
- (۲) ویژگی‌های مصالح تجدیدپذیر بسیار متغیر بوده و بنابراین ویژگی‌های فیزیکی و دینامیکی و حجم مورد نیاز باید قبل از حتمی شدن کاربرد، کاملاً ارزیابی شود.

نکات فنی

کاربرد موثر منابع تجدیدپذیر برای توسعه پایدار جامعه بسیار پر اهمیت است. در عملیات اجرایی بندر و لنگرگاه مقادیر حجمی مصالح خاکی استفاده می‌شود و بنابراین حفاظت محیط‌زیست با کاهش استفاده از منابع طبیعی و کسب ارزش افزوده با استفاده از ویژگی‌های منابع تجدیدپذیر بسیار مهم می‌باشد.

از طرف دیگر به هیچ عنوان نباید باعث آلودگی محیط‌زیست شد و بنابراین مهم‌ترین پیش شرط کنترل کامل قبل از تایید نبود مشکلات زیست‌محیطی می‌باشد.

۸-۲- سرباره

نکات فنی

در این متن در مورد سرباره فولاد، سرباره ریز شده کوره مس و سرباره فرونیکل ریز شده بحث خواهد شد.

سرباره فولاد جزو زائدات صنعتی می‌باشد که در صنعت فولاد بسیار زیاد تولید و به طور کلی به دو دسته سرباره کوره آهن‌گدازی و سرباره تولید فولاد تقسیم می‌گردد. سرباره کوره آهن‌گدازی با هوا سرد شده مصالح دانه‌ای می‌باشد که در عرف به نام سرباره یا تفال شناخته می‌شود و به طور عمده در راهسازی استفاده می‌گردد. تقریباً همه تولیدات آن مصرف می‌شود. سرباره کوره آهن‌گدازی ریز شده، مصالح ماسه شکل سبک می‌باشد و علاوه بر استفاده به عنوان مصالح خام برای کوره سیمان، به علت سبک بودن به طور فزاینده‌ای به عنوان مصالح خاکریز بنادر استفاده می‌گردد. این سرباره نیز به طور کامل مورد مصرف قرار می‌گیرد.

در گذشته کاربرد سرباره تولید فولاد به علت سنگینی ناشی از وجود آهن و مشخصات گسیختگی انبساطی آن فقط برای راهسازی بود. البته زاویه اصطکاک داخلی زیاد، نفوذپذیری بالا و وزن مخصوص زیاد از مزایای آن برای راهسازی به شمار می‌رفت.

سرباره ریز شده کوره مس مصالحی ماسه مانند است که از سرد کردن سریع با آب در فرآیند خالص‌سازی مس به دست می‌آید و چگالی ذرات آن از ماسه بیشتر است. با وجود مستعد بودن ذرات برای شکست، زاویه اصطکاک داخلی و نفوذپذیری آن شبیه ماسه دریایی می‌باشد. علاوه بر استفاده از آن در لایه گسترده ماسه‌ای و به عنوان مصالح پرکننده، به طور آزمایشگاهی در روش شمع تراکم ماسه (SCP) نیز به کار می‌رود.

سرباره ریز شده کوره فرونیکل حین تولید فرونیکل که از مصالح خام فولاد ضد زنگ می‌باشد، به دست می‌آید. وزن مخصوص آن بیشتر از ماسه است و به عنوان مصالح پرکننده صندوقه استفاده می‌شود.

۸-۳- بتن خرد شده

نکات فنی

وقتی از بتن خرد شده به عنوان مصالح سنگی استفاده می‌شود، ویژگی‌هایی نظیر زاویه اصطکاک داخلی به بتن اولیه وابسته بوده و بنابراین تحت چنین شرایطی ارائه مقادیر استاندارد برای ویژگی‌های آن دشوار می‌باشد.

مراجع

- [1] Osamu KIYOMIYA, Hiroshi YOKOTA, Takashi NAGAO: "Design of reinforced maritime structures by the limit state design method", Gihodo, 1999 (in Japanese).
- [2] Takashi NAGAO: "Studies on the application of the limit state design method to reinforced concrete port structures", Rept. of PHRI, Vol. 33, No. 4, 1994 (in Japanese).
- [3] Takashi NAGAO: "Case studies on safety factors about seismic stability for the slab of caisson type quaywalls", Tech. Note of PHRI, No. 867, 1997 (in Japanese).
- [4] Takashi NAGAO, Hiroshi YOKOTA, Koichiro TAKECHI, Susumu KAWASAKI, Noboru OKUBO: "Fatigue limit state design method for superstructures of open type wharves in view of cargo handling machine loads", Rept. of PHRI, Vol. 37, No. 2, 1998 (in Japanese).
- [5] Tsutomu FUKUTE, Kunio YAMAMOTO, Hidenori HAMADA: "Study on the durability of concrete mixed with sea water", Rept. of PHRI, Vol. 29, No. 3, 1990 (in Japanese).
- [6] Tsutomu FUKUTE, Hidenori HAMADA, Kouji MIURA, Yoshitaka NAKAJIMA, Kiyoshi SATO, Atsurou MORIWAKE, Katsutoshi HAMAZAKI: "Applicability of super-workable concrete using viscous agent to densely reinforced concrete members", Rept. of PHRI, Vol. 33, No. 2, 1994 (in Japanese).
- [7] Hidenori HAMADA, Tsutomu FUKUTE, Masami ABE, Kunio YAMAMOTO: "Effect and evaluation of concrete surface coatings for the prevention of salt attack", Tech. Note of PHRI, No. 706, 1991 (in Japanese).
- [8] Hiroshi SEKI, Sachio ONODERA, Hiroshi MARUYAMA: "Deterioration of plain concrete for coastal structures under maritime environments", Tech. Note of PHRI, No. 142, 1972 (in Japanese).
- [9] Nobuaki OTSUKI, Masamitsu HARAMO, Hidenori HAMADA: "Test on the effects of joints on the durability of concrete in marine environment (after 10 years' exposure)", Tech. Note of PHRI, No. 606 (in Japanese).
- [10] Yoshihiro SHOJI: "Study on shearing properties of rubbles with large-scale triaxial compression test", Rept. of PHRI, Vol. 22, No. 4, 1983 (in Japanese).
- [11] Junichi MIZUKAMI, Masaki KOBAYASHI: "Strength characteristics of rubble by large-scale triaxial compression test", Tech. Note of PHRI, No. 699, 1991, 20 p. (in Japanese).
- [12] Kiyoshi TERAUCHI: "Study on deterioration and painting specification of bridges located in port area", Tech. Note of PHRI, No. 651, 1989 (in Japanese).
- [13] Kunio TAKAHASHI: "Utilization of fly ash and steel slug", Tech. Note of PHRI, No. 886, 1997 (in Japanese).
- [14] Jun-ichi MIZUKAMI, Yoshiaki KIKUCHI, Hiroyuki YOSHINO: "Characteristics of concrete debris as rubble in marine construction", Tech. Note of PHRI, No. 906, 1998 (in Japanese).

واژه نامه

A

- Abnormal water levels..... ترازهای غیر عادی آب
- Abrasion resistance..... مقاومت سایشی
- Absorbing caissons..... صندوقه‌های جاذب
- Access bridge پل دسترسی
- Accidental load..... بار تصادفی
- Active earth pressure فشار خاک محرک
- Active load بار محرک
- Actual mooring lines طناب‌های مهاربندی
- Additional lane مسیر اضافی
- Adjusting tower ستون تنظیم
- Administration & operation facilities..... تجهیزات اداری و بهره‌برداری
- Ae (air entrained) concrete بتن حبابدار
- Afforestation works..... عملیات جنگلداری
- Air-cushion vehicle وسایل نقلیه روی بالشتک هوا
- Air-cushion vehicle landing facilities..... تجهیزات انتقال به خشکی مربوط به وسایل نقلیه روی بالشتک هوا
- Alarm systems دستگاه‌های اعلام خطر
- Alignment of breakwater امتداد موج‌شکن
- Alkali-aggregate reaction واکنش قلیایی - سنگدانه
- Allowable axial bearing capacity of piles..... ظرفیت باربری محوری مجاز شمع‌ها
- Allowable axial compressive stress..... تنش مجاز محوری در فشار
- Allowable bearing capacity ظرفیت باربری مجاز
- Allowable bending compressive stress..... تنش مجاز خمشی در فشار
- Allowable bond stress تنش مجاز پیوستگی
- Allowable displacement ductility factor..... ضریب تغییر مکان مجاز شکل‌پذیری
- Allowable displacement for the sheet pile crown تغییر مکان مجاز بالای سپر
- Allowable limit for expected sliding distance حد مجاز برای طول لغزش
- Allowable overtopping روگذری مجاز
- Allowable pulling resistance of piles مقاومت کششی مجاز شمع
- Allowable shear resistance force نیروی مقاومت برشی مجاز
- Allowable shearing stress..... تنش برشی مجاز
- Allowable stress method..... روش تنش مجاز
- Allowable stresses تنش مجاز
- Allowable tensile stress تنش کششی مجاز
- Allowable upward displacement تغییر مکان مجاز رو به بالا
- Aluminum..... آلومینیوم
- Aluminum alloy anodes..... الکترود مثبت از جنس آلیاژ آلومینیوم
- Aluminum, titanium آلومینیوم، تیتانیوم
- Amenity aspects جنبه‌های رفاهی
- Amenity-oriented seawall..... رویکرد رفاهی دیواره ساحلی
- Amplitude amplification factor .. ضریب بزرگنمایی دامنه
- Anchor chain type mooring buoy بویه مهاری نوع لنگر زنجیری
- Anchorage work عملیات مهار
- Ancillary facilities تجهیزات فرعی
- Ancillary works عملیات فرعی و ثانویه
- Angle of friction between backfilling material & backface wall..... زاویه اصطکاک بین مصالح پشت‌ریز و بدنه پشتی دیوار
- Angle of friction of the wall..... زاویه اصطکاک دیوار
- Angle of internal friction..... زاویه اصطکاک داخلی
- Angle of repose زاویه شیب طبیعی
- Apparent cohesion..... چسبندگی ظاهری
- Apparent seismic coefficient..... ضریب زلزله ظاهری
- Approaching energy انرژی نزدیک شدن
- Approaching speeds سرعت نزدیک شدن
- Approximate lowest water level..... پایین‌ترین تراز آب تقریبی
- Apron..... بارانداز
- Arcs قوس
- Area of improvement..... محوطه بهسازی
- Armor layer لایه آرمور (حفاظ)
- Armor stones سنگ‌های آرمور (حفاظ)
- Artificial dune..... تپه ساحلی مصنوعی
- Asphalt concrete for pavement..... مخلوط بتن قیری برای روسازی
- Asphalt mats..... کرباس آسفالتی
- Asphalt pavement..... روسازی آسفالتی
- Asphalt stabilization..... تثبیت با قیر
- Assignment of traffic volume to various routes تخصیص حجم رفت و آمد به مسیرهای مختلف
- Astronomical tides..... کشند (یا جزر و مد) های نجومی
- Atmospheric pressure فشار هوا
- Availability of construction materials دسترسی به مصالح ساخت و ساز
- Average color rendering performance evaluation number..... عدد سنجش دوام رنگ

Average degree of consolidation... درجه تحکیم متوسط
 Axial bearing capacity of piles..... ظرفیت باربری محوری شمع‌ها
 Axial compressive stress..... تنش فشاری محوری
 Axial spring constant of pile head..... ثابت فنری محوری نوک شمع
 Axial tensile stress..... تنش کششی محوری

B

Backfill..... خاکریز
 Backfilling materials..... مصالح خاکریز
 Backfilling stones..... سنگ‌های خاکریز
 Backshore..... ساحل عقبی
 Bar type beach..... ساحل نوع پشته‌ای
 Barricades..... موانع
 Base course material..... مصالح درشتدانه اساس
 Basic cross section..... مقطع عرضی اولیه
 Basins..... حوضچه
 Bathymetry measurement..... عمق سنجی
 Bay characteristics..... خصوصیات خلیج کوچک
 Bay entrance correction factor..... ضریب اصلاحی دهانه خلیج کوچک
 Beach deformation..... تغییر شکل ساحل
 Beach erosion..... فرسایش ساحل
 Bead..... مهره
 Beam method..... روش تیر
 Bearing capacity..... ظرفیت باربری
 Bearing capacity coefficient..... ضریب ظرفیت باربری
 Bearing capacity factors..... ضرایب ظرفیت باربری
 Bearing piles..... شمع اتکایی
 Bearing stress..... تنش تکیه گاهی
 Bedload..... بار بستر
 Bedrock acceleration..... شتاب زلزله در سنگ بستر
 Bending compressive stress..... تنش فشاری خمشی
 Bending failure..... گسیختگی خمشی
 Bending tensile stress..... تنش کششی خمشی
 Berm..... سکوی افقی
 Berm width of the mound..... عرض سکوی افقی پشته
 Berth configuration factor..... ضریب وضعیت پهلوگیری
 Berthing energy..... انرژی پهلوگیری
 Berthing force..... نیروی پهلوگیری
 Berthing velocity..... سرعت پهلوگیری
 Berths..... پهلوگیرها

Bilge keels..... تیرهای طولی کناری شناور در حوضچه خشک
 Bitts..... قلاب مهاربند
 Bituminous materials..... مصالح قیری
 Blast furnace..... کوره ذوب آهن
 Blast furnace slag..... روباره کوره آهن‌گدازی
 Block coefficient..... ضریب ظرافت
 Block failure..... گسیختگی بلوک
 Block type improvement..... بهسازی به شکل بلوک
 Blown asphalt..... قیر دمیده
 Boat houses..... انبار نگهداری قایق
 Boat racks..... قفسه‌های قایق
 Boat yards..... محوطه نگهداری قایق
 Bollard..... مهاربند
 Bore type tsunami..... سونامی با شیب تند
 Bottom reaction..... عکس‌العمل کف
 Bottom slab..... دال کف
 Bottom slope..... شیب کف
 Bow and stern side..... جلو و عقب شناور
 Box shear test..... آزمایش برش ساده
 Breaker index..... شاخص شکست
 Breaker line..... خط شکست
 Breaker zone..... ناحیه شکست
 Breaking..... شکست
 Breaking point..... نقطه شکست
 Breaking strength..... مقاومت گسیختگی
 Breaking wave force..... نیروی شکست موج
 Breaking wave height..... ارتفاع موج حین شکست
 Breakwater..... موج‌شکن
 Breakwater alignment..... امتداد موج‌شکن
 Breakwater head..... پوزه موج‌شکن
 Breakwater trunk..... بدنه موج‌شکن
 Breakwaters with wide footing..... موج‌شکن با پایه عریض
 Buoyancy..... شناوری
 Buoys..... بویه‌ها

C

Caisson breakwaters..... موج‌شکن صندوقه‌ای
 Caisson type composite breakwater..... موج‌شکن مرکب نوع صندوقه‌ای
 Caisson type dolphins..... دلفین نوع صندوقه‌ای
 Caisson type quaywalls..... اسکله دیواری صندوقه‌ای
 Caisson type upright breakwater..... موج‌شکن قائم نوع صندوقه‌ای

Calculation of deformation moment.....	خاکستر زغال سنگ
..... محاسبه لنگر ایجاد تغییر شکل	
Calculation of time-settlement relationship.....	محوطه نگهداری زغال سنگ
..... محاسبه رابطه نشست-زمان	
Calmness	سنگدانه درشت
..... آرامش	
Cantilever sheet pile wall	کنترل فرسایش ساحلی
..... اسکله دیواری با سپر طره‌ای	
Canvas sheets	مصالح روکش
..... صفحات کرباس	
Car parks	روش روکش کردن
..... توقف‌گاه اتومبیل	
Cargo handling	ضریب تحکیم
..... جابجایی کالا	
Cargo handling equipment	ضریب فشار خاک
..... تجهیزات جابجایی کالا	
Cargo handling equipment load.....	ضریب اصطکاک
..... بار تجهیزات جابجایی کالا	
Cargo ship	ضریب واکنش افقی خاک
..... کشتی باری	
Cargo sorting area	ضریب واکنش جانبی خاک
..... محوطه دسته‌بندی کالا	
Cast steel	ضریب افزایش طول خطی حرارتی
..... فولاد ریخته‌گری شده	
Cast-in-place concrete	ضریب نفوذپذیری
..... بتن درجا	
Cast-in-place concrete piles with outer casing ...	ضریب ثانویه
..... شمع بتنی درجا با قالب خارجی	
Catenary line	ضریب توزیع تنش
..... خط زنجیر	
Catenary mooring	ضریب تغییر حجم
..... مهاربندی خمیده	
Catenary theory	چسبندگی خاک
..... نظریه اتحنای زنجیر	
Cathodic protection method	مصالح چسبنده
..... روش حفاظت کاتدی	
Ceiling slab.....	مقاومت چسبندگی
..... دال سقف	
Celerity	نیروی برخورد
..... سرعت گروهی موج	
Cellular	بار برخورد
..... سلولی (توخالی)	
Cellular blocks	جریان‌های تنظیم‌کننده
..... بلوک سلولی	
Cellular concrete blocks	نوع ترکیبی (مرکب)
..... بلوک بتنی سلولی	
Cellular-bulkhead	موج‌شکن مرکب
..... دیوار سلولی	
Cellular-bulkhead type quaywalls	کرباس‌های رزینی مرکب
..... اسکله دیواری سلولی	
Cement concrete pavement	زاویه لرزه‌ای مرکب
..... روسازی بتنی	
Cement-based hardeners.....	دال‌های مرکب
..... سخت‌کننده‌های پایه سیمانی	
Cement-mixed soils.....	مشخصات تراکم‌پذیری
..... خاک مخلوط شده با سیمان	
Center of buoyancy	Compression frequency-dependent characteristics
..... مرکز شناوری	 خصوصیات وابسته به فشردگی مکرر
Center of gravity	شاخص (نشانه) تراکم
..... مرکز ثقل	
Characteristic embedded length ...	مقاومت فشاری
..... طول مدفون مشخصه	
Characteristic values.....	گوشه‌های کاو (مقعر)
..... مقادیر مشخصه	
Chart datum level (cdl).....	خوردگی متمرکز
..... تراز مبنای نقشه	
Circular arc analysis	Concrete (reinforced concrete, prestressed concrete)
..... تحلیل روش کمان دایره	بتن (بتن مسلح، بتن پیش‌تنیده)
Circular slip	سنگدانه بتن
..... لغزش دایروی	
Circular slip failure	کفپوش بلوک بتنی
..... شکست لغزشی دایروی	
Clayey ground	بلوک‌های (قطعات) بتنی
..... زمین با خاک رسی	
Clearance limit	
..... محدوده مجاز	
Clinker ash	
..... خاکستر کلینکر	
Club houses	
..... ساختمان باشگاه	

Concrete crown تاج بتنی
 Concrete lid کلاهک بتنی
 Concrete pavement کفپوش بتنی
 Concrete wall anchorage دیواره بتنی مهاریه
 Confining pressure فشار همه جانبه
 Consolidation characteristics خصوصیات تحکیم
 Consolidation properties مشخصات تحکیم
 Consolidation rate سرعت تحکیم
 Consolidation settlement نشست تحکیمی
 Consolidation tests آزمایش تحکیم
 Consolidation yield stress تنش تسلیم تحکیم
 Constant of lateral resistance of ground ثابت مقاومت جانبی زمین
 Construction conditions شرایط ساخت
 Construction cost هزینه ساخت
 Construction joints درز اجرایی
 Construction method روش ساخت
 Construction period دوره ساخت
 Construction works عملیات ساخت
 Container cranes جرثقیل کانتینری
 Container freight station ایستگاه کرایه کانتینر
 Container ships کشتی کانتینری
 Container terminals پایانه کانتینر
 Container yard محوطه نگهداری کانتینر
 Continuity of sediment flux پیوستگی شار رسوب
 Converged embedded length طول مدفون همگرا شده
 Coping تیر پیشانی
 Copper granulated blast furnace slag روباره پودر شده کوره مس
 Corrected peak bedrock acceleration حداکثر شتاب اصلاح شده سنگ بستر
 Correction factor ضریب اصلاحی
 Correction factor for scattered strength ضریب تصحیح برای پراکندگی مقاومت
 Corrosion control کنترل خوردگی
 Corrosion rate سرعت خوردگی
 Counterballast وزنه تعادل
 Coupled piles زوج شمع
 Coupled-pile anchorage زوج شمع مهاریه
 Covering پوشش
 Covering of main reinforcements پوشش آرماتورهای اصلی
 Covering works عملیات پوشش‌گذاری

Crack widths عرض ترک
 Cracking ترک خوردگی
 Crashed concrete بتن خرد شده
 Creep خزش
 Creep characteristics خصوصیات خزش
 Crest elevation تراز تاج
 Cross-shore sediment transport انتقال رسوب در جهت عمود بر ساحل
 Crown height ارتفاع تاج
 Cruiser قایق تفریحی دارای اتاقک
 Curbing حفاظ‌گذاری
 Current drag force نیروی پسای جریان
 Current efficiency کارایی جریان
 Current force نیروی جریان
 Current pressure coefficient ضریب فشار جریان
 Current pressure force نیروی فشار جریان
 Current velocity سرعت جریان
 Curtain wall breakwater موج شکن دیواره غشایی
 Cut and cover tunnels تونل سرپوشیده زیرزمینی
 Cyclic triaxial test آزمایش سه محوری سیکلیک
 Cylindrical failure surface سطح گسیختگی استوانه‌ای
 Cylindrical members اعضای استوانه‌ای
 Cylindrical structures سازه‌های استوانه‌ای

D

Damage rate, damage level, relative damage نرخ خرابی، سطح خرابی، خرابی نسبی
 Damage ratio نسبت خرابی
 Damping constant ثابت میرایی
 Damping factor ضریب میرایی
 Datum level تراز مبنا
 Datum level for construction work تراز مبنا برای عملیات ساخت
 Deadweight وزن مرده
 Deadweight tons (dwt) وزن مرده بر حسب تن
 Deck slab دال عرشه
 Deep foundations پی عمیق
 Deep mixing (dm) machine ماشین اختلاط عمیق
 Deep mixing method روش اختلاط عمیق
 Deepwater wave energy flux شار انرژی موج در آب عمیق
 Deepwater wave steepness تیزی موج در آب عمیق
 Deepwater waves امواج در آب عمیق
 Deflection تغییر شکل

Deflection curve equation معادله منحنی تغییر شکل
 Deflection curve method روش منحنی تغییر شکل
 Deformation level سطح تغییر شکل
 Deformation modulus ضریب تغییر شکل
 Deformation moment لنگر تغییر شکل
 Deformation resistance coefficient ضریب مقاومت در برابر تغییر شکل
 Deformed concrete caisson type breakwater موج شکن نوع صندوقه بتنی تغییر شکل یافته
 Degree of corrosion میزان خوردگی
 Degree of importance درجه اهمیت
 Density currents جریان چگالی
 Design bearing capacity coefficient ضریب ظرفیت باربری طراحی
 Design conditions شرایط طراحی
 Design lifetime عمر طراحی
 Design load بار طراحی
 Design luminous flux maintenance factor ضریب نگهداری شار نور طراحی منبع نور
 Design method روش طراحی
 Design of lighting طراحی نور
 Design seismic coefficient ضریب زلزله طراحی
 Design significant wave height ارتفاع موج مشخصه طراحی
 Design standard traffic volume حجم ترافیک استاندارد طراحی
 Design tide level تراز جزر و مد طراحی
 Design traffic volume حجم ترافیک طراحی
 Design vehicle وسیله نقلیه طراحی
 Design water depth عمق آب طراحی
 Design water level تراز آب طراحی
 Design waves امواج طراحی
 Design wind velocity سرعت باد طراحی
 Detached break-water موج شکن جدا از ساحل
 Detached pier اسکله جدا از ساحل
 Detailed design طراحی تفصیلی (جزئیات)
 Deviation انحراف
 Diagonal reinforcement آرماتور قطری
 Differential settlement نشست نامتقارن
 Diffracted wave موج تفرق یافته
 Diffraction تفرق
 Diffraction coefficient ضریب تفرق
 Diffraction diagrams نمودارهای تفرق
 Diffraction force نیروی تفرق

Dimensions of target vessel ابعاد شناور طرح
 Dinghy قایق بادبانی
 Directional spectrum طیف جهت دار
 Directional spreading function تابع پراکندگی جهت دار
 Directional spreading method روش پراکندگی جهت دار
 Directional spreading parameter ضریب پراکندگی جهت دار
 Dislodging کنده شدن
 Displacement - energy curve منحنی تغییر مکان- انرژی
 Displacement tonnage (dt) وزن آب جابجا شده
 Dissipation volume حجم از بین رفته
 Distribution functions توابع توزیع
 Distribution of intensity of illumination توزیع شدت نور
 Diurnal tide کشند روزانه
 Semi-diurnal tide کشند نیم روزانه
 Divergent waves امواج واگرا
 Dolphin دلفین (ستون مهاربند)
 Dolphin mooring مهاربند دلفینی
 Double sheet pile quaywall اسکله دیواری دو سپری
 Double-buoy mooring مهار با دو بویه
 Downdrift پایین دست
 Drag coefficient ضریب پسا
 Drag force نیروی پسا
 Drain pile diameter قطر شمع زهکش
 Drain piles شمع‌های زهکش
 Drainage distance فاصله زهکشی
 Drainage facilities تجهیزات زهکشی
 Dredged soil خاک لایروبی شده
 Dredged spoils ضایعات لایروبی شده
 Drift force coefficient ضریب نیروی رانشی
 Driven depth of cell shell عمق کوبش صفحه سلولی
 Drying shrinkage جمع شدگی ناشی از خشک شدن
 Dynamic modulus of deformation ضریب تغییر شکل دینامیکی
 Dynamic penetration resistance مقاومت نفوذ دینامیکی
 Dynamic properties مشخصات دینامیکی
 Dynamic water pressure فشار آب دینامیکی

E

Earth خاک
 Earth pressure فشار خاک
 Earth retaining section بخش حائل خاک
 Earth-retaining structure سازه حائل خاک

Earthquake load بار زلزله
 Earthquake-resistance performance عملکرد مقاوم در برابر زلزله
 Ebb tide جزر
 Eccentric and inclined load بار خارج از مرکز و متمایل
 Eccentric distance میزان خروج از مرکز
 Eccentricity factor ضریب خروج از مرکزیت
 Economical design طراحی اقتصادی
 Effective buckling length طول موثر کمایش
 Effective diameter قطر موثر
 Effective fetch length طول موثر سطح بادگیر
 Effective grain size اندازه دانه موثر
 Effective harbor entrance width عرض موثر ورودی بندرگاه
 Effective overburden pressure فشار بار تحمیلی موثر
 Effective surcharge pressure فشار سربار موثر
 Effective voltage ولتاژ موثر
 Effective weight وزن موثر
 Elastic beam analysis method روش تحلیل تیر ارتجاعی
 Elastic constants ثابت‌های ارتجاعی
 Electrical cone test آزمایش نفوذ مخروط الکتریکی
 Electrical static cone penetration test آزمایش نفوذ مخروط ایستا الکتریکی
 Embedded length عمق مدفون
 Embedment length عمق مدفون شدگی
 Encounter probability احتمال رخداد
 End bearing area مساحت برابر انتها
 End protection محافظت از انتهای روسازی
 Energy loss اتلاف انرژی
 Environmental conditions شرایط محیطی
 Epicenter مرکز زلزله
 Epoxy resin coated reinforcements آرماتورهای پوشیده شده با اپوکسی
 Equivalent معادل
 Equivalent beam method روش تیر معادل
 Equivalent crown height coefficient ضریب ارتفاع تاج معادل
 Equivalent deepwater wave height ارتفاع موج معادل در آب عمیق
 Equivalent n-value معادل n عدد
 Equivalent relative velocity سرعت نسبی معادل
 Equivalent wall height ارتفاع معادل دیوار
 Equivalent wall width عرض معادل دیوار

Equivalent width of wall عرض معادل دیوار
 Equivalent-thickness method روش ضخامت معادل
 Erosion area of cross section مساحت فرسایش سطح مقطع
 Estuarine hydraulic phenomena پدیده هیدرولیک خور
 Estuarine hydraulics هیدرولیک خور
 Evaluation ارزیابی، سنجش، تخمین
 Excess pore water pressure فشار آب اضافی حفرات
 Expected sliding distance طول لغزش مورد انتظار
 External stability پایداری خارجی

F

Facilities for passenger boarding تاسیسات پذیرش مسافران
 Facility to trap the sediment تجهیزات تله اندازی رسوبات
 Factor for effective cross-sectional area ضریب سطح مقطع موثر
 Fatigue failure گسیختگی ناشی از خستگی
 Fatigue limit state حالت حدی خستگی
 Fatigue strength مقاومت خستگی
 Fault distance فاصله از گسل
 Fender reaction عکس‌العمل ضربه گیر
 Fender reaction force نیروی عکس‌العمل ضربه گیر
 Fenders ضربه گیر
 Ferries قایق مسافری
 Ferronickel granulated slag روباره فرونیکل آسیاب شده
 Ferry terminals پایانه های قایق مسافری
 Fetch سطح بادگیر
 Fetch length طول سطح بادگیر
 Fiber reinforced plastic (frp) پلاستیک تقویت شده با الیاف
 Field measurement اندازه‌گیری میدانی
 Field welding جوشکاری میدانی
 Fillet welding جوش نواری
 Filter sheet صفحه صافی
 Final consolidation settlement نشست نهایی تحکیم
 Finite amplitude wave موج با دامنه محدود
 Finite amplitude wave theory نظریه موج با دامنه محدود
 Finite element analysis تحلیل اجزا محدود
 Finite multilayered چند لایه‌ای محدود
 Finite water depth عمق آب محدود
 Fire fighting equipment تجهیزات اطفاء حریق
 Fixed earth support method روش پای گیردار

Fixed type نوع گیردار
 Fixing length طول گیرداری
 Flexibility number عدد انعطاف‌پذیری
 Floating body جسم شناور
 Floating breakwater موج‌شکن شناور
 Floating bridges پل شناور
 Floating pier اسکله شناور
 Floating structures سازه‌های شناور
 Floating type نوع شناور
 Flocculation لخته شدن
 Flood tide مد
 Floor slab دال کف
 Flow velocity parameter پارامتر سرعت جریان
 Fluid mud لجن روان
 Fluid mud layer لایه لجن روان
 Fluorescent sand tracers ردیاب‌های ماسه فلورسنت
 Flux method روش شار
 Fly ash خاکستر بادی
 Foam treated soil خاک بهبود یافته با کف
 Foot protection block بلوک (قطعه) حفاظت پنجه
 Footing پاشنه
 Footway live load بار زنده پیاده‌رو
 Forced displacement method روش جابجایی اجباری
 Foreshore ساحل جلویی
 Forged steel فولاد آهن‌گری شده
 Foundation ground خاک پی
 Foundations پی (شالوده)
 Free earth support method روش پای مفصلی
 Frequency فراوانی، فرکانس
 Frequency spectrum طیف فراوانی
 Frequency spectrum of wind velocity طیف فراوانی سرعت باد
 Friction coefficient ضریب اصطکاک
 Friction drag پسای زبری
 Friction increasing mats کرباس افزایش دهنده اصطکاک
 Friction piles شمع‌های اصطکاکی
 Frictional resistance مقاومت اصطکاکی
 Front toe reaction force نیروی عکس‌العمل پنجه جلویی
 Fueling and electric power supply facilities تجهیزات سوخت رسانی و تامین نیروی برق
 Fully plastic state moment لنگر پلاستیک کامل

G

Gate supports تکیه‌گاه‌های دریچه

Gates دریچه
 Generated electricity flux شار الکتریسیته تولیدی
 Geometrical moment of inertia گشتاور اینرسی هندسی
 Geostrophic wind باد لایه‌های سطحی جو
 Geotechnical conditions شرایط ژئوتکنیکی
 Glare درخشندگی زیاد
 Global warming افزایش دمای جهانی
 Gradient winds بادهای متغیر
 Grain size characteristics خصوصیات اندازه ذره
 Grain size distribution curve منحنی توزیع اندازه ذره
 Granulated blast furnace slag روباره کوره آهن‌گدازی آسیاب شده
 Gravity type quaywalls دیوار ساحلی نوع وزنی
 Gravity type structure سازه وزنی
 Grid شبکه
 Groin آب‌شکن
 Gross tonnage ظرفیت ناخالص
 Groundwater level تراز آب زیرزمینی
 Group velocity سرعت گروه
 Grouting material مصالح تزریق دوغاب
 Gust factor ضریب تندباد

H

Handicapped people افراد معلول
 Handrails نرده محافظ
 Harbor بندرگاه
 Harbor entrance ورودی بندر
 Haunch ماهیچه
 Hazardous cargoes کالاهای خطرناک
 Headed studs گل میخ
 Heaving بالا و پایین رفتن
 Heliports فرودگاه بالگرد
 High crested upright wall دیوار قائم بلند
 High seismic resistant structures سازه با مقاومت لرزه‌ای زیاد
 High water of ordinary spring tides تراز بالای مهکشندهای معمولی
 High-density blocks بلوک‌های (قطعات) سنگین
 High-fluidity concrete بتن با روانی بالا
 High-speed ferry قایق پر سرعت
 Highest one-tenth wave موج دهک اول مرتفع‌ترین امواج
 Highest one-tenth wave height ارتفاع موج دهک اول مرتفع‌ترین امواج
 Highest wave مرتفع‌ترین موج

Highest wave height ارتفاع مرتفع‌ترین موج
 Highly flowable concrete بتن بسیار روان
 Hinterland پس کرانه (زمین پشت ساحل)
 Holding powers قدرت نگهداری
 Hooks قلاب
 Horizontal coefficient of consolidation ضریب تحکیم افقی
 Horizontal force نیروی افقی
 Horizontal seismic coefficient ضریب زلزله افقی
 Horizontal shear modulus مدول برشی افقی
 Horizontal slit شکاف افقی
 Horizontal tension کشش افقی
 Hwl تراز میانگین مد ماهیانه
 Hwost تراز بالای مهکشندهای معمولی
 Hybrid caissons صندوقه‌های مرکب
 Hydraulic gradient شیب هیدرولیکی
 Hydraulic model experiments آزمایش‌های مدل هیدرولیکی
 Hydraulic radius شعاع هیدرولیکی
 Hydrostatic pressure فشار (ایستایی) هیدرواستاتیک
 Hyperbolic wave موج هذلولی

I

Illumination intensity calculation method روش محاسبه شدت روشنایی
 Immediate settlement نشست آنی
 Impact load بار ضربه ای
 Impact velocity سرعت ضربه
 Impact wave force نیروی ضربه موج
 Impermeable type نوع نفوذناپذیر
 Importance factor ضریب اهمیت
 Impulsive breaking wave force نیروی ضربه موج در حال شکست
 Impulsive pressure فشار ضربه
 Impulsive uplift نیروی ضربه بالا برنده
 Impulsive wave breaking force نیروی ضربه شکست موج
 Impulsive wave pressure فشار ضربه موج
 In-situ tests آزمایش‌های درجا
 Incident wave height ارتفاع موج برخوردی
 Incident waves امواج برخوردی
 Increase factor ضریب افزایش
 Indoor lighting روشنایی محیط بسته

Inertia coefficient ضریب اینرسی
 Inertia force نیروی اینرسی
 Infiltration نفوذ، نشت
 Infiltration of sediment نفوذ رسوب
 Inorganic lining پوشش غیرآلی
 Inshore نزدیک دریا، نزدیک ساحل
 Inspection بازرسی، بازدید، بررسی
 Installation depth عمق نصب
 Integrity of concrete blocks سلامت بلوک‌های بتنی
 Intensity of rainfall شدت بارش
 Intensity of wave pressure شدت فشار موج
 Intermediate soil خاک واسطه
 Internal friction angle زاویه اصطکاک داخلی
 Internal water pressure فشار آب داخلی
 International marine chart datum مبنای بین‌المللی نقشه دریایی
 Irregular wave امواج نامنظم

J

Jetty اسکله عمود بر ساحل، دستک
 Joint board صفحات درز
 Joint sealing materials مواد درزگیر
 Joints درز، اتصال

K

Keel ته کشتی

L

L-shaped member شکل L عضو
 Landfill خاکریز
 Landfill material مصالح خاکریز
 Lane مسیر، فاصله دو خط
 Large isolated structures سازه منفرد حجیم
 Lat حداقل جزر نجومی
 Latent hydraulic property ویژگی‌های نهفته هیدرولیکی
 Lateral axial spring constant of pile head ثابت فتری جانبی نوک شمع
 Lateral bearing capacity ظرفیت باربری جانبی
 Lateral displacement تغییر مکان جانبی
 Lateral flows جریان جانبی
 Lateral loading tests آزمایش بارگذاری جانبی
 Lateral resistance of piles مقاومت جانبی شمع
 Lateral strength مقاومت جانبی

Layer equivalency factor ضریب هم‌ارزی لایه
 Layout of breakwaters جانمایی موج‌شکن
 Levee خاکریز
 Level crossings تقاطع
 Life cycle cost هزینه دوره عمر
 Lifesaving facilities تجهیزات نجات غریق
 Lifetime عمر مفید
 Lift coefficient ضریب برآ
 Lift force نیروی برآ
 Lighthouse فانوس دریایی
 Lighting facilities تجهیزات روشنایی
 Lightweight aggregate concrete بتن سبکدانه
 Lightweight treated soil خاک بهبود یافته سبک
 Limit state حالت حدی
 Limit state design method روش طراحی حالت حدی
 Line load بار خطی
 Liquefaction روانگرایی
 Littoral drift انتقال رسوب ساحلی
 Live load بار زنده
 Load - settlement curve منحنی بار- نشست
 Load and pile head displacement curve منحنی بار و تغییر مکان سر شمع
 Load carrying capacity design method روش طراحی ظرفیت باربری
 Load factor ضریب بار
 Load inclination ratio نسبت تمایل بار
 Loading arms دستک بارگذاری
 Loading tests آزمایش بارگذاری
 Local buckling کمائش موضعی
 Lock حوضچه تنظیم تراز آب
 Longitudinal bending moment لنگر خمشی طولی
 Longitudinal construction joints درزهای اجرایی طولی
 Longitudinal slope شیب طولی
 Longshore currents جریان‌های موازی ساحل (کرانه‌ای)
 Longshore sediment transport انتقال رسوب موازی ساحل
 Low water level تراز جزر
 Low water of ordinary spring tides تراز پایین مهکشندهای معمولی
 Lowest astronomical tide حداقل جزر نجومی
 Luni-solar diurnal tide کشتند روزانه قمری- خورشیدی
 Lunar syzygy جفت متقارن قمری
 Lwl تراز میانگین جزر ماهیانه
 Lwost تراز پایین مهکشندهای معمولی

M

Mach-stem waves امواج دنباله ماخ
 Maintenance تعمیر و نگهداری
 Maintenance shop کارگاه تعمیر و نگهداری
 Marinas اسکله‌های تفریحی
 Mast height ارتفاع دکل
 Material factor ضریب مصالح
 Maximum scouring depth حداکثر عمق شسته شدن
 Mean adhesion چسبندگی متوسط
 Mean high water level (mhw) تراز میانگین مد
 Mean low water level (mlwl) تراز میانگین جزر
 Mean monthly-highest water level تراز میانگین مد ماهیانه
 Mean monthly-lowest water level تراز میانگین جزر ماهیانه
 Mean sea level (msl) تراز میانگین دریا
 Mean water level تراز میانگین آب
 Mega-float شناور فوق‌العاده بزرگ
 Metacenter مرکز توازن
 Model experiments آزمایش‌های مدل
 Modulus of elasticity ضریب ارتجاعی
 Modulus of subgrade reaction ضریب عکس‌العمل زمین
 Moored vessel شناور مهار شده
 Mooring / unmooring basin حوضچه مهار/ جدا شدن
 Mooring anchor لنگر مهار
 Mooring buoy بویه مهار
 Mooring chain زنجیر مهار
 Mooring equipment تجهیزات مهار
 Mooring facilities تاسیسات مهار، تاسیسات پهلویی
 Mooring pile شمع مهار
 Mooring post ستون مهار
 Mooring ring حلقه مهار
 Mooring rope طناب مهار
 Motorboat قایق موتوری
 Mound materials مصالح پشته
 Multi-storied storage facilities تاسیسات انبار چند طبقه
 Multiple low fences حفاظ‌های کوتاه چندگانه

N

N-th moment of the wave spectrum ام طیف موج n ممان مرتبه
 N-type scouring n شسته شدن نوع
 Nautical charts نقشه‌های دریایی
 Navigation aids علائم ناوبری

Neap tide کهکشند
 Nearly highest high water level (nhhw)
 تراز آب نزدیک به مد حداکثر
 Negative skin friction اصطکاک منفی رویه
 Negative uplift pressure فشار بالا برنده منفی

O

Open-type wharf اسکله شمع و عرشه موازی ساحل
 Organic lining پوشش آلی
 Original sea bottom depth عمق اولیه بستر دریا
 Outdoor lighting روشنایی محیط آزاد
 Overburden pressure فشار بار تحمیلی
 Overtopping روگذری
 Overturning واژگونی

P

Parapet retreating type seawall
 دیواره ساحلی از نوع با دیواره عقب
 Parapet جان پناه، دیواره تاج موج شکن
 Parking lots پارکینگ
 Partial safety factors ضرایب ایمنی جزئی
 Particle density چگالی ذره
 Particle size distribution توزیع اندازه ذرات
 Passageways راهروها
 Passenger building ساختمان مسافران
 Passenger ship کشتی مسافربری
 Passenger terminals پایانه مسافربری
 Passive earth pressure فشار خاک مقاوم
 Penetration depth عمق نفوذ
 Perforated wall دیوار سوراخ دار
 Perforated-wall caisson
 صندوقه نوع دیواره سوراخ دار (سوراخ سوراخ)
 Permanent load بار دائمی
 Pile شمع
 Pile breakwater موج شکن شمع
 Pile foundation پی شمع
 Pile group گروه شمع
 Pile head displacement جابجایی نوک شمع
 Pipeline خط لوله
 Pitching غلتش طولی
 Plain concrete بتن ساده، بتن غیر مسلح
 Planar slip surface سطح لغزش مسطح
 Plantation works عملیات پوشش گیاهی

Plastic sectional modulus ضریب پلاستیک مقطع
 Plastic-board drain زهکش‌های پلاستیکی
 Plate load test آزمایش بارگذاری صفحه
 Pleasure boats قایق‌های تفریحی
 Plunging breakers شکست فرو ریز
 Pneumatic fenders ضربه گیر بادی
 Poisson's ratio ضریب پواسون
 Pontoon پانتون
 Porous caisson صندوقه متخلخل
 Port traffic facilities تجهیزات ترافیکی بندر
 Prestressed concrete بتن پیش تنیده
 Primary consolidation تحکیم اولیه
 Principal direction جهت اصلی، مسیر اصلی
 Principal lunar diurnal tide کشند روزانه قمری اصلی
 Principal lunar semi-diurnal tide
 کشند نیم روزانه قمری اصلی
 Principal solar semi-diurnal tide
 کشند نیم روزانه خورشیدی
 Probability density function تابع چگالی احتمال
 Progressive waves امواج پیش رونده
 Protective facilities تجهیزات محافظت
 Prototype design طراحی مدل اولیه
 Punching shear برش سوراخ کننده
 Pure car carriers کشتی‌های حمل خودرو
 Pushing-in bearing capacity of pile
 ظرفیت باربری کوبش شمع

Q

Quay sheds انبارهای اسکله
 Quaywalls اسکله دیواری

R

Radius of gyration شعاع ژیراسیون
 Rail-type traveling cargo handling equipment ...
 تجهیزات ریلی جابجایی کالا
 Reaction forces نیروهای عکس العمل
 Ready-mixed concrete بتن آماده
 Reclamation revetments
 پوشش سنگچین با کاربری بازبایی زمین
 Reef آبسنگ، تپه دریایی
 Reflected waves امواج بازتابی، امواج منعکس شده
 Reflection انعکاس، بازتاب
 Reflector sheet صفحات انعکاسی، صفحات بازتابنده
 Refraction انکسار

Regional seismic coefficient ضریب زلزله منطقه‌ای
 Reinforced concrete بتن مسلح
 Reinforced concrete piles (rc piles) شمع‌های بتن مسلح
 Relieving platform سکوی کمکی
 Residual displacement جابجایی باقیمانده
 Residual water level تراز آب باقیمانده
 Residual water pressure فشار آب باقیمانده
 Restoring force نیروی بازگشت
 Return period دوره بازگشت
 Revetment پوشش سنگ‌چین
 Rip currents جریان‌های بازگشتی
 River mouth دهانه رودخانه
 Roll-on roll-off ships کشتی‌های رو رو
 Rolling غلتش عرضی
 Rubber لاستیک
 Rubble mound پشته سنگریزه‌ای
 Rubble mound breakwater موج‌شکن سنگریزه‌ای
 Rubble mound foundation پی سنگریزه‌ای
 Rubble stones قلوه سنگ
 Runup بالاروی

S

Safe nautical depth عمق ایمن دریانوردی
 Safety factor ضریب ایمنی
 Sand bar زیانه شنی
 Sand compaction pile method روش شمع تراکم ماسه‌ای
 Sand fences حفاظ‌های ماسه
 Sand filling ماسه پرکننده
 Sand mastic asphalt ماسه با بتونه قیری
 Sand mat لایه گسترده ماسه‌ای
 Sand ripples ناهمواری موجی ماسه
 Scouring آب شستگی
 Seabed gradient شیب بستر دریا
 Seawalls دیواره ساحلی
 Secondary consolidation تحکیم ثانویه
 Sedimentation ته‌نشینی، رسوب‌گذاری
 Seep-proof screen صفحات ضد تراوش
 Seepage تراوش، نفوذ
 Seiche نوسان آزاد، امواج نوسان کننده رفت و برگشتی حوضچه‌ها
 Seismic coefficient ضریب زلزله
 Semi-container ships کشتی‌های نیمه کانتینری
 Semitrailer truck کامیون ترایلر
 Service conditions شرایط بهره‌برداری

Serviceability limit state حالت حدی بهره‌برداری
 Setting level of tie rod تراز نصب میل مهار
 Settlement نشست
 Sheet flow جریان بستر
 Sheet pile سپر
 Sheet pile anchorage تکیه‌گاه میل مهار سپر
 Ship waves امواج کشتی
 Shoaling خزش
 Shoaling coefficient ضریب خزش
 Side thrusters سکان‌های جانبی
 Significant wave موج غالب
 Signs or notices تابلوها و هشدارها
 Siltation رسوب‌گذاری
 Single pile تک شمع
 Single-buoy mooring بویه مهارتی تک
 Sinker and anchor chain type mooring buoys بویه مهارتی نوع وزنه و لنگر زنجیری
 Sinker type mooring buoy بویه مهارتی نوع وزنه‌ای
 Sinking currents جریان‌های فرو رونده
 Skirt guard حفاظت اطراف
 Slack mooring مهاربندی سست
 Slenderness ratio ضریب لاغری
 Sliding لغزش
 Sliding stability پایداری لغزشی
 Slip surface سطح لغزش
 Slipway سرسره
 Slit شکاف
 Sluice آب‌گیر
 Smear دست خوردگی
 Splash zone ناحیه پاشش
 Spring rise مهکشدن بالا
 Spring tide مهکشند
 Stability پایداری
 Standard concrete strength مقاومت مشخصه بتن
 Standing wave موج ایستا
 Steel cellular-bulkhead type dolphins دلفین نوع دیواری سلولی فلزی
 Steel plate cellular-bulkhead quaywall اسکله دیواری سلولی صفحه فولادی
 Steel sheet pile cellular-bulkhead quaywall اسکله دیواری سلولی سپری فولادی
 Steel sheet pile quaywall اسکله دیواری سپری فولادی
 Stiffeners سخت کننده
 Still water level تراز آب ساکن

Stirrups خاموت
 Storm conditions شرایط طوفانی
 Storm surge خیزاب طوفان، برکشند طوفان
 Storm tide مد طوفان، کشند طوفان
 Straight asphalt قیر عادی
 Submerged zone منطقه مغروق
 Subsoil خاک بستر
 Superstructure عرشه، سازه فوقانی
 Surcharge سربار
 Surf beat نوسان خیزاب
 Surf similarity parameter پارامتر نوع شکست
 Surf zone ناحیه شکست
 Surging پس و پیش رفتن
 Surging breaker شکست خیزشی موج
 Suspended sediment رسوب معلق
 Swash zone ناحیه پاشش
 Swaying پهلو به پهلو شدن
 Swinging mooring مهار چرخشی

T

Target vessel شناور طرح
 Taut mooring مهاربندی محکم
 Threshold depth of sediment movement
 حد عمق حرکت رسوبات
 Tension leg platform (tlp) سکوی شناور پایه کششی
 Threshold wave heights for cargo handling
 حد ارتفاع موج حوضچه آرامش برای جابجایی کالا
 Tidal currents جریان‌های کشندی، جریان‌های جزرومدی
 Tidal zone ناحیه جزر و مدی
 Tolerable damage level سطح خرابی قابل تحمل
 Tractive force نیروی کشش
 Training jetties اسکله‌های عمودبر ساحل پشت سر هم
 Transformations of waves انتقال موج
 Transitional embedded length طول مدفون گذرا
 Transmission عبور
 Transverse contraction joint درز انقباض عرضی
 Transverse expansion joint درز انبساط عرضی
 Transverse waves امواج عرضی
 Trapezoidal caisson صندوقه دوزنقه‌ای
 Trapped air هوای حبس شده
 Turning تغییر جهت، چرخش، دور زدن
 Turning basin حوضچه چرخش شناور
 Typhoon گردباد اقیانوسی

U

Ultimate bearing capacity ظرفیت باربری نهایی
 Ultimate limit state حالت حدی نهایی
 Ultimate load بار نهایی
 Unconfined compressive strength
 مقاومت فشار دورگیری نشده
 Updrift بالادست
 Uplift pressure فشار بالا برنده
 Upright breakwater موج‌شکن قائم
 Upright wall دیوار قائم
 Upwelling currents جریان‌های بالا رونده
 Utilization factor ضریب بهره‌برداری

V

Vertical breakwater موج‌شکن قائم
 Vessel berthing force نیروی پهلوگیری شناور
 Vessel pulling force نیروی کشش شناور
 Vortices گردابه

W

Wall body بدنه دیوار
 Warehouse انبار کالا
 Warning signs تابلوهای هشدار
 Waterproofness آب بندی
 Wave actions اثرات موج
 Wave breaking شکست موج
 Wave chamber محفظه موج، فضای خالی صندوقه، اتاقک موج
 Wave crest تاج موج
 Wave development رشد موج، پیشروی موج
 Wave diffraction تفرق موج
 Wave direction جهت موج، مسیر موج
 Wave energy flux شار انرژی موج
 Wave hindcasting پیشیابی موج
 Wave observation مشاهده موج، بررسی موج
 Wave overtopping روگذری موج
 Wave reflection بازتاب موج، انعکاس موج
 Wave refraction انکسار موج
 Wave runup بالا روی موج
 Wave setup خیزاب موج
 Wave shoaling خزش موج
 Wave spectrum طیف موج
 Wave steepness تیزی موج
 Wave transformation انتقال موج

Wave transmission	عبور موج
Wave trough	قعر موج
Wave velocity	سرعت موج
Wave-absorbing block	بلوک جذب موج
Wave-dissipating block	بلوک استهلاک موج
Wave-drift force	نیروی رانش موج
Wave-exciting force	نیروی برانگیزنده موج
Wide mound berm	سکوی افقی عریض پشته
Wind drag coefficient	ضریب پسای باد
Wind drift currents	جریان‌های رانشی باد
Wind duration	طول مدت وزش باد
Wind setup	خیزاب ناشی از باد
Wind waves	امواج ناشی از باد
Wind-blown sand	ماسه باد آورده
Windbreaks	باد شکن‌ها

Y

Yawing	زیگزاگی رفتن
Yield load	بار تسلیم
Yield strength	مقاومت تسلیم

Z

Zero-upcrossing method	روش قطع تراز صفر رو به بالا
Zeroth moment of the wave spectrum	ممان مرتبه صفر

Abstract

This part introduces materials, their properties and design methods for structural application. Steel structures design is based on allowable stress method and also corrosion control methods are discussed. Design on reinforced concrete structures is based on limit state design method. Also, properties of concrete materials, mix design and mechanical and durability criteria, performance criteria for marine structures, and some guides for mixing, construction and assessment of concrete are discussed. Then, properties of other materials such as bituminous materials, stone, timber and etc. are presented.



Islamic Republic of Iran
Vice presidency for Strategic Planning and Supervision

Coastal Structures

Design Manual

Part 3: Materials

No. 632

Ministry of Road and Urban Development
Port and Maritime Organization
Deputy of Development and Equipping of Ports
Department of Coasts and Ports Engineering
<http://coastseng.pmo.ir>

Office of Deputy for Strategic Supervision
Department of Technical Affairs
Nezamfanni.ir

این نشریه

با عنوان دستورالعمل طراحی سازه‌های ساحلی
[مصالح] شامل هشت فصل است.

کلیات، فولاد، بتن، مصالح قیری، سنگ، چوب،
سایر مصالح، و منابع تجدیدپذیر، فصل‌های مختلف
نشریه را تشکیل می‌دهند.

دستگاه‌های اجرایی، مهندسان مشاور، پیمانکاران و
عوامل دیگر می‌توانند از این نشریه به عنوان راهنما
استفاده کنند.