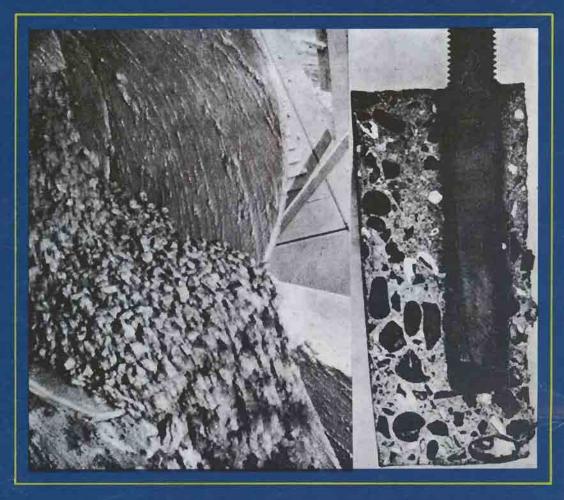
طرح اختلاط بتن



تألیف: دکتر علی اکبر رمضانیانپور استاد دانشگاه صنعتی امیرکبیر

طرح اختلاط بتن

تأليف: دكتر على اكبر رمضانيانيور استاد دانشگاه صنعتی امیرکبیر

رمضا نیانپور ، علی اکبر ، ۱۳۳۰

طرح اختلاط بتن / تاليف على اكبر رمضانيانيور. - تهران : صنعت گستر ، ١٣٨٢ . ٤٧ ص ، جدول ، تمودار

۱SBN : 964-6999-26-3 : ريال ۲۰۰۰

فهرستنویسی بر اساس اطلاعات فیبا . كتابنامه : ص . ٤٧ .

چاپ هشتم: ۱۳۸۲

کتابخانه ملی ایران

١. بتن - - مخلوط كردن ، ٢. بتن - - آزمايشها ، ٣. بتن - - افروده ها ، الف ، عنوان ،

84. / 148. TA 3d Ac / PT3 AT

1414

تير اژ

ناشر

0 A. - YYYXY

؛ طرح اختلاط بتن عنوان : دكتر على اكبر رمضانيانيور مؤلف

> : هستسم نوبت جاپ

TYAY: تاريخ : صنعت گستر

چاپ و صحافی : میلاد نور - تلف: : ٥- ۱۳۸۸۳ م

: ۱۰۰۰۰ نسخه

: ۲۰۰۰ ریال قىمت

مراكز يخش : خيابان انقلاب ، خيابان فروردين ، خيابان روانمهر ، نرسيده به فخررازی، یلاک ۱۵۸ تلفن: ٦٤٠٦٠٤١ - نمابر: ٦٤٠٦٠٤١

خیابان انقلاب، بین فروردین و اردیبهشت، پلاک ۱٤٥٦ انتشارات

علم و صنعت ۱۱۰ تلفن: ۲۵۶۶۶۸۱

شایک: ۳-۲۹-۹۹۹ کا ۹۶۶ ISBN: 964-6999-26-3

« كليه حقوق محفوظ و مخصوص ناشر است »

بسمه تعالي

طرح مخلوطهای بتن

مقدمه مترجم:

ما توجه به نیاز شدید مهندسین و دست اندرکاران کار بتن به راهنمائی مناسب جهت طرح متن و نیز جزوه کاملی که بتواند بعنوان منبع برای دانشجویان دانشکده های مهندسی تدریس شود ، مترجم دست به تهیه این جزوه زده است ، مطالب این جزوه در حقیقت ترجمه کامل مدداشت Road Note 4 می باشد که درپاره ای موارد تغییراتی در آن داده شده است . حزوه حاصل توسط سه موسسه بزرگ سیمان و بتن و راه در انگلستان یعنی BRE ، TRRL , BRE و در در در در در در در تأیید قرار گرفته است .

در این جزوه بهطرحکامل مخلوط بتن برای حصول بهخواصی مشخص پرداخته می شود. عمچنین علاوه بر مقاومت فشاری ، طرح مخلوط براساس مقاومت کششی نیز ارائه می شود . در بابان طرح کامل بتن ساخته شده با صواد مضاف هوازا نیز آورده شده است . در همه ٔ حالات ضمن توضیح اصلاحات لازم در طرح بتن مثالهای متعددی جهت روشن شدن مطالب مشروحه ابتخاب شده است .

مترجم امیدوار است جزوه فوق برای همه افرادیکه با بتن سروکار دارند ، تکنیسین و مهندس کارگاه ، پیمانکاران و مهندسین مشاور و بخصوص دانشجویان و اساتید دانشگاهها راهگشا بوده و راهنمائی مفید برای آنان باشد .

علی اکبر رمضانیانپور فروردین ماه سال ۱۳۶۷

-

فهرست مطالب

۴	Aa	1- مقد
۴	مول روش پیشنهادی طرح	1-1
۵	فاهيم اصلى	io T-1
۵	حاشيه مقاومت	1-7-1
۵	اندازهگیری کارائی	7-7-1
۵	آب آزاد	r-r-1
۶	انواع دائمهای سنگی	4-1-1
۶	دانهبندی مصالح سنگی	0-7-1
Y	عوامل موشر در مخلوط	8-1-1
Y	ئے بتن	۲_کاراۂ
Y	اندازهگیری کارائی	1-1
٨	میزان آب	7-7
٨	نوع سيمان	7-7
ř.	مت فشاری <i>ب</i> تن	. 15
٨	مه نساری بنی زمان آزمایش و شرایط نگهداری	۱— صدود ۲—۱
4	رهان درهایش و شربیط نمهداری نوع سیمان	
9	مقاومت سيمان	r_r
9	نوع و دانهبندی مواد سنگی	4-4
9	وح و د عیسی مو د مسی ارتباط بین مقاومت فشاری	<u>5-</u> r
•	و نسبت آب آزاد به سیمان مخلوط بتن	
١٠	نحوه ٔ مخلوط کردن	۶-۳
	5. Webs 201 x	
١.	رات مقاومت فشاری بتن حین تولید 	
•	عوامل موثر بر کل تغییرات	1-4
1.1	توريع نتايج آزمايش مقاومت	7-4
1 7	مقاومت مشخصه	4-4

17	حاشیه برای طرح مخلوط	4-4
12	بل مختلف طرح مخلوط	۵_مراح
14	انتخاب نسبت آب به سیمان هدف (مرحله ۱)	1-0
10	انتخاب میزان آب آزاد مخلوط (مرحله۲)	Y- 0
10	تعیین مقدار سیمان (مرحله۳)	۵ –۳
10	تعیین وزن کل دانههای سنگی (مرحله۴)	4- D
18	انتخاب میزان دانههای و بز و درشت بطور جداگانه (مرحله ۵)	۵- ۵
۲۵	طهای آزمایشی	عــ مخلو
40	پیمانه کردن مواد	1-8
48	آزمایشهای روی مخلوط آزمایشی	4-8
75	اصلاحاتی در نسبتهای مخلوط	4-8
22	كارائى	1-5-8
**	وزن مخصوص	7-7-8
TY	مقاومت	r-r-8
79	هائی از طرح مخلوط بتن	γ_ مثال
44	مثال ۱_طرح مخلوط بدون هیچگونه محدودیت	1-Y
27	مثال ۲_طرح مخلوط با محدود یت میزان حداکثر آب به سیمان	Y-Y
22	مثال ٣ طرح مخلوط با محدود يت حداقل مقدار سيمان	7-7
77	مثال ۴_طرح مخلوط با محدود يت حداكثر مقدار سيمان	Y-Y
24	مخلوط بتن براساس مقاومت كششي غيرمستقيم	الم طرح
44	مخلوط بتن با مواد مضاف هوازا	
**	اثر مواد مضاف هوازا بر روی مقاومت بتن	1-9
44	اثر مواد مضاف هوازا روی کارائی بتن	7-9
44	وزن مخصوص بتن با حباب هوا	r_9
44	اصلاحات لازم در مراحل طرح مخلوط بتن	4-9
41	مخلوط های آزمایشی بتن با حباب هوا	۵-۹
41	ی در مورد طرح بتن با حیاب هوا	ه ۱ــ مثال

۱-۱ اصول روش پیشنهادی طرح

اساسا " مسئله طرح مخلوط بتن شامل انتخاب مقادیر مناسب سیمان ، دانههای ریز و درشت مصالح سنگی و آب است که برای ساختن بتنی با خواص معین بکار می رود . پاره ای از مواقع ماده پنجمی بعنوان ماده مضاف (مثلا " ماده حباب هوازا) نیز استفاده می شود . خواص زیادی برای بتن وجود دارد که می تواند جزء مشخصه بتن بشمار آیند نظیر کارائی ، مقاومت وزن مخصوص ، خواص حرارتی ، مدول الاستیسیته و دوام مورد نظر . از این میان خواص مهم عبارتنداز:

۱_کارائی بتن تازه

۲_مقاومت فشاری در سن معین

۳- دوام بتن که با مشخص کردن حداقل مقدار سیمان مصرفی یا حداکثر میزان آب به سیمان در مخلوط و بعضی اوقات با محدود کردن نوع مصالح مصرفی کنترل می گردد .

از هنگامیکه یادداشت (Road Note 4) تهیه شده است موارد بیشماری درخصوص تغییرات کیفیت بتن ساخته شده در کارگاه ، بتن آماده و بتن پیشساخته شناخته شده است . یک همچنین نکات مهمی درباره عوامل مو ثر بر کارائی و مقاومت بتن روشن گردیده است . یک طرح مناسب بتن باید مبتنی برعوامل مو ثر برمشخصات بتن بوده ولی در مرحله اول طرح می توان از عواملی که تأثیر جزئی روی خواص بتن دارند چشم پوشید . درطرح مخلوط سعی شده است استفاده از یک روش پیچیده که متکی بر اندازه گیریهای دشوار و یا مبتنی بر پارامترهای متغیر در عمل باشد خودداری شود . تأثیر عوامل مختلف روی خواص بتن در بخشهای ۲و۳ این حزوه شرح داده می شود .

اصولی که روش شرح داده شده در این جزوه بر آن بنا شده است مبتنی بر اطلاعات محدودیست که معمولا" دردسترس برای طرح مخلوط می باشد ، نسبتهای یک مخلوط معمولا" بمنظور تولید بتنی باکارائی و مقاومت موردنیاز انتخاب می شوند . ابتدا یک مخلوط آزمایشی ساخته می شود لیکن ممکن است بعلت مغروضات مختلف در طرح مخلوط آزمایشی بامشخصات مخلوط خواسته شده منطبق نباشد ، لذا در صورت نیاز می توان نسبتهای مصالح و اجزا ، مخلوط خواسته شده منطبق نباشد ، لذا در صورت نیاز می توان نسبتهای مصالح و اجزا ، مخلوط را با استفاده از مخلوط آزمایشی و اطلاعات داده شده در این جزوه اصلاح نموده و برای تولید مخلوط نهائی یا مخلوط آزمایشی بعدی استفاده نمود .

۲-۱ مفاهیم اصلی ۲-۱-۲-۱ حاشیه مقاومت

بعلت تغییرات مقاومت بتن ،طرح مخلوط باید طوری باشد که بتواند مقاومت متوسط بالاتری از مقاومت مورد نظر بدهد ، مقاومتی که در آئین نامه CP 110:1972 معرفی شده" مقاومت نام دارد که جایگزین مفهوم حداقل مقاومت در استانداردهای قدیمی شده است. اختلاف ما بین مقاومت مشخصه و مقاومت متوسط هدف در حقیقت "حاشیه مقاومت " نام دارد که بطور کاملتر در بخش ۴ شرح داده می شود .

میزان "حاشیه مقاومت " مبتنی بر اطلاعات جمع آوری شده و دادههای مقاومت بتنهای ساخته شده قبلی است که بصورت انحراف معیار بیان می گردد در غیر این صورت تا انجام تعداد لازم آزمایش و جمع آوری نتایج کافی می توان حاشیه مقاومت مشخصی را در نظر گرفت.

۱-۲-۱ اندازهگیری کارائی

در این جزوه دو روش آزمایش مورد استفاده قرار گرفته است ، آزمایش اسلامپ که برای مخلوط های با کارائی بالا مناسبتر است و آزمایش B-Vکه بخصوص مخلوط هائی است که برای تراکم آنها نیاز به ویبراتور می باشد ، آزمایش ضریب تراکم در این روش بعلت عدم وجود ارتباط مشخص بین نتایج آن با نتایج آزمایشهای اسلامپ و V-Vکار نمی رود ، البته درصورت نیاز نتیجه آن می تواند جهت کنترل بکار رود .

V- B Consistometer * ۱-۲-۳ آباد

کل آب در یک مخلوط بتن شامل :

1—آبی است که توسط دانههای سنگی برای رساندن سطح آنها بحالت اشباع خشک ، لازمست ۲ – آب آزاد که بمنظور انجام هیدراتاسیون سیمان و روان کردن بتن بکار می رود ، در عمل دانههای سنگی اغلب بصورت مرطوب بوده و شامل آب جذب شده و آب آزاد روی سطح خود می باشند ، بنابراین آبی که به مخلوط اضافه می شود کمتر از آب آزاد لازم می باشد ، از آنجا که کارائی بتن در حد بالائی به میزان آب آزاد موجود در مخلوط بستگی دارد ، بنابراین اگر یک میزان آب در مخلوط استفاده شود بعلت جذب متفاوت دانههای سنگی خشک کارائیهای متفاوتی نتیجه خواهد شد . بطور مشابه مقاوست بتن در ارتباط با میزان نسبت

* یکنوع آرمایش تعییں کارائی بتن

آب آزاد به سیمان میباشد و نباید به میزان آب جذب شده توسط دانههای سنگی بستگی داشته باشد، نسبت آب به سیمان ذکر شده در این جزوه در همه جا به نسبت وزن آب آزاد به سیمان در مخلوط اطلاق می شود و این درصورتی است که دانه های سنگی در حالت اشباع با سطح خشک در نظر گرفته شوند.

۱-۲-۴ انواع دانههای سنگی

در روشهای اولیه طرح مخلوط بتن ، دانه ها به گردگوشه و بی شکل یا زاویه دار تقسیم بندی شده بودند . در حال حاضر بعلت اختلاف غیرقابل ملاحظه در رفتار این دو نوع دانه در بتن طبقه بندی جداگانه ای برای این دو نوع دانه در نظر گرفته نمی شود . این دو نوع دانه معمولا" غیرشکسته با سطح صاف می باشند . بهرحال باید توجه داشت که بین این دانه ها و دانه های زاویه دار حاصل از شکستن سنگها با سطح زبر تفاوتها شی قابل ملاحظه ای وجود دارد که باید در نظر گرفته شوند .

شکل و بافت سطحی دانه ها دو خاصیت عمده دانه های سنگی هستند که در خواص بتن مو شرند. شکل دانه ها در میزان کارائی مو شر خواهد بود و حال آنکه بافت سطحی در چسبندگی دانه ها و دوغاب سیمان و درنتیجه در مقاومت بتن اثر دارد. عموما "دانه های سنگی شکسته با سطح زبر کارائی پائینتر و مقاومت بالاتری در بتن نسبت به دانه های غیر شکسته بوجود می آورند. البته استثنا ٔ هائی نیز موجود است مثلا "سنگ فلینت از نوع شکسته سطح کاملا "صافی دارد و بعضی سنگهای نشکسته دارای سطح زبر می باشند. بهر حال از آنجا که در طرح مخلوط بتن تنها عوامل مهم در تعیین مخلوط آزمایشی در نطرگرفته می شوند لذا فقط دو نوع مصالح و دانه با شکل شکسته و نشکسته مد نظر هستند.

۱-۲-۵ دانهبندی مصالح سنگی

در این روش دانههای سنگی باقطر ماکزیمم ۱۰ ، ۲۰ و ۴۰ میلیمتر در بتن بکار می رود ، در روش قبلی (Road Note 4) که توسط انجمن سیمان و بتن انتشار یافته است دانههای با قطر ماکزیمم ۱۰ میلیمتر بکار رفته است . ماسه ریز دانه در طرح قبلی معمولا" در نواحی Zones می و ۳ قرار می گرفت در حالیکه اکثر ماسههایی که در حال حاضر مصرف می شوند در نواحی ۳ و ۴ قرار می گیرند . همچنین بجای استفاده از روش قبلی که شن و ماسه را تواما " در نظر می گرفت ماسه بطور جداگانه و در ۴ناحیه از نقطه نظر ریزی دانه بندی می شود. عوامل و فاکتورهای بیشماری نظیر نوع و حداکثر قطر درشت دانه ، ناحیه دانه بندی ریزدانه و مقدار سیمان و کارائی بین در روش جدید در نظر گرفته می شوند .

* منحنیهای مربوط به ماسه در ۴ ناحیه استاند!

۱-۲-۶ عوامل مؤثر در مخلوط

در گذشته رسم براین بوده است که بتنها را براساس نسبتهای ۴.۲۰۱ (نسبتهای وزنی یا حجمی سیمان، ریزدانه، درشتدانه) تهیه کنند، همچنین گاهی نسبتهای وزنی سیمان به کل مواد سنگی، آب به سیمان و ریزدانه به درشتدانه بکار میرفته است. چنین مخلوطهائی به جهت سادگی انتخاب مزایائی دارند، اما بهرحال این طرح اثر عوامل مختلف بر مشخصات بتن را بهیچوجه نشان نمی دهد، اساسی ترین روش جهت طرح مخلوط باید مبتنی بر حجمهای مطلق مصالح مختلف در مخلوط بتن باشد، روش عملیترکه دراین جزوه هم به آن اشاره شده است روشی است که براساس تهیه واحد حجم یک بتن متراکم ، وزن مواد در مخلوط محاسبه شود، این روشها سالهاست که در کشورهای مختلف جهان بکار می رود.

برای استفاده از این روش باید وزن مخصوص بتن تازه را دانست . این وزن مخصوص ابتدائا " به وزن مخصوص دانههای سنگی و میزان آب مخلوط بستگی دارد ، تغییرات میزان سیمان حداکثر ۲ درصد در وزن مخصوص پیشبینی شده اثر میگذارد که در اینجا از آن صرفنظر میگردد . با استفاده از دادههای موجود تخمینی از وزن مخصوص بتن تازه بعمل میآید .

در روش طرح مخلوط که در این جزوه به آن پرداخته می شود وزن مصالح مختلف مورد نیاز بمنظور تهیه یک متر مکعب بتن محاسبه می گردد .

۲_کارائی بتن

۲-۱ اندازهگیری کارائی

کلمه کارائی به سهولت در ریختن ، قابلیت تراکم و سهولت در پرداخت بتن اطلاق می شود.

البته هنوز آزمایش مشخصی بطور مجرد جهت تعیین همه این خواص بتن شناخته نشده است.

بتن با کارائی مناسب بتنی است که تحت شرایط کارگاهی بسهولت ریخته و متراکم می گردد.

در این حال در ساختمان راه بتن بااسلامپ پائین مناسب تر از بتن با اسلامپ بالا می باشد.

در این جزوه بحث پیرامون کارائی لازم جهت کارهای مختلف ساختمانی انجام نمی شود ،

در این مسئله به عوامل زیادی بستگی دارد . همانطور که در قسمت ۱-۲-۲ بیان شد در

این روش مخلوط ، دو نوع آزمایش کارائی یعنی اسلامپ و ۵-۷ در چهار محدوده مشخص شده در جدول ۳ بکار می روند .

۲-۲- مقدار آب

میزان آب مصرفی در بتن که بصورت وزن آب در واحد حجم بتن بیان می شود اثر عمدهای در کارائی بتن دارد . برای یک نوع دانه سنگی با حداکثر قطر مشخص هرچه آب آزاداضافه شود اسلامپ بیشتر و زمان B-۷ کمتر خواهد شد . میزان آب آزاد لازم جهت دست یا بی به یک اسلامپ و یا B-۷ مشخص تابعی از مشخصات دانه های سنگی می باشد . مثلا " دانه های سنگی نشکسته آب کمتری نسبت به دانه های شکسته نیاز دارند و با کم شدن حداکثر قطر دانه سنگی میزان آب مصرفی موردنیاز بالا می رود . مقادیر آب آزاد مورد نیاز برای ۴ سطح مختلف اسلامپ و یا B-۷ و برای انواع مختلف دانه ها با حداکثر قطر متفاوت درجدول ۳ داده شده است . دانه بندی دانه های درشت مصالح سنگی بشرط اینکه مطابق مشخصات قید شده در 882 هاباشند بر روی آب مورد نیاز تأثیر قابل ملاحظهای روی میزان آب لازم دارد . بعنوان مثال تغییر دانه بندی ماسه از ناحیه ۱ به ناحیه ۴ برطبق BS 882 منجر به افزایش ۲۵ کیلوگرم بر متر مکعب آب بمنظور رسیدن به یک کارائی مشخص می شود . چنین افزایش ۲۵ کیلوگرم بر متر مکعب آب بمنظور رسیدن به یک کارائی مشخص می شود . چنین مقدار ماسه ریزدانه جهت ثابت نگهداشتن مقدار آب تغییریابد . شکل شماره و نشان می دهد مقدار ماسه مزدار ماسه مخلوط هنگامیکه ماسه ریزتر می شود باید تغییریابد . شکل شماره و نشان می دهد که چگونه مقدار ماسه مخلوط هنگامیکه ماسه ریزتر می شود باید تغییریابد . شکل شماره و نشان می دهد

٧-٣- نوع سيمان

انواع مختلف سیمان به مقادیر متفاوت آب برای ایجاد مخلوطی با غلظت استاندارد نیاز دارند ، بهرحال چون سیمانهای قیدشده در این طرح اثر بسیار کمی روی کارائی ستندارند لذا این عامل در طرح فوق مورد نظر قرار نمی گیرد .

۳_مقاومت فشاری بتن

۱-۳ زمان آزمایش و شرایط نگهداری

افزایش مقاوست بتن ساخته شده بامصالح و نسبت های داده شده تحت شرایط منا سبو مطلوب ماهها ادامه می یابد. لیکن در اکثر استانداردها مقاوست ۲۸ روزه مشخص می گردد. افزایش مقاوست بتن ساخته شده با انواع مختلف سیمان بستگی به درجه حرارت و رطوبت در مدت عمل آوردن دارد. درجه حرارت بالا سبب تسریع فعل و انفعال شیمیائی سیمان و آب و درنتیجه افزایش سریعتر مقاوست می گردد. بمنظور دست یابی به مقاوست بالات در درنمان طولانی می باید از تبخیر آب بتن جلوگیری نمود. برای انجام آزمایش مقاوست بتن ، نمونه ها معمولا" در آب و در درجه حرارت معینی برطبق مشخصات BS 1881 قسمت سوم نگهداری می شوند.

٣-٣ نوع سيمان

میزان ازدیاد مقاومت بتن بستگی به نوع سیمان مصرفی دارد ، مثلا "سیمان زودگیر بعلت انجام فعل و انفعال شیمیائی سریعتر مقاومت بالاتری در ابتدا ایجاد می کند ، تأثیراین نوع سیمان بر روی بتن معمولی با میزان آب به سیمان حدود ۵/۵ در جدول ۲ نشان داده شده است .

٣-٣ مقاومت سيمان

بغیر از تغییرات در مقاومت بتنهای ساختهشده باانواع مختلف سیمانها که در قسمت ۲-۳ توضیح داده شد، تفاوتهائی نیز در مقاومت بتنهای ساخته شده براساس تغییرات مقاومت خود سیمان از یک کارخانه به کارخانه دیگر و نیز تغییر در کیفیت سیمان یککارخانه در زمانهای مختلف می باشد . نوعا " در بررسی مقاومت ۲۸ روزه سیمانها ، انحراف معیار مقاومت سیمان پرتلند معمولی در کارخانجات مختلف کراه و برای فرآورده سیمان یک کارخانه حدود ۲۸ سراسی برآورد می شود .

۳-۴ نوع و دانهبندی مصالح سنگی

نوع مصالح سنکی برروی مقاومت فشاری بتن ساخته شده باآن تأثیر دارد . درشرایطیکسان دانه های درشت نشکسته (معمولا " گرد با سطح صاف) بتنی با مقاومت کمتر نسبت به دانه های درشت شکسته ایجاد می کنند . عواملی نظیر نوع ریزدانه های سنگی ، حداکثر قطر دانه ها و دانه بندی که تأثیر مختصری روی مقاومت فشاری بتن دارند در این جزوه نادیده انگاشته می شوند .

۳ـ ۵ ارتباط بین مقاومت فشاری و نسبت آب آزاد به سیمان مخلوط بتن

ارتباط بین مقاومت فشاری بتن و نسبت آب به سیمان همانطور که در قسمت ۱-۲-۳ شرح داده شد در شکل ۴ نمایش داده شده است . باید متذکر شد که برعکس منحنیهای قبلی منحنیهای نشانداده شده در شکل۴ سن مشخصی از بتن آزمایشی را نشان نمی دهند .قبلا" در قسمتهای ۳-۳ و ۳-۳ توضیح داده شده است که نوع سیمان باعث تغییراتی درمقاومت بتن می شود . همچنین کیفیت سیمان نیز تغییرکرده و براساس آن مقاومت بتن تغییر می یابد در بند ۳-۴ نیز به نقش دانههای سنگی و نوع آنها در مقاومت بتن اشاره شد . با آنکه منحنیهای شکل ۴ براساس تعداد بسیار زیادی آزمایش روی بتنهای ساخته شده از سیمان برتلند و انواع مصالح سنگی بدست آمده است لیکن ارتباط ما بین مقاومت بتن ومیزان آب به سیمان برای یک نوع مشخص سیمان و دانه ممکنست اندک تفاوتی با نتایج فوق داشته باشد .

جدول شماره ۲ نمونههای از مقاومت بتن ساخته شده با نسبت آب به سیمان Δ /ه را برای زمانهای مختلف و مصالح مختلف نشان می دهد . افزایش مقاومت در جدول ۲ مربوط است به بتنی که در آب $^{\circ}$ $^{\circ}$ عمل آمده است . چنین بتنی که از سیمان پرتلند معمولی ساخته شده است پس از ۷ روز حدود $^{\circ}$ $^{\circ}$ درصد مقاومت $^{\circ}$ $^{\circ}$ روزه را بدست می آورد . بهر حال مخلوط های غنی تر ممکنست مقاومت اولیه بیشتر و در حدود $^{\circ}$ $^{\circ}$ درصد مقاومت را در ۷ روز ایجاد کنند . برعکس مخلوط های بل سیمان کم حدود $^{\circ}$ درصد این مقاومت را نشان می دهند .

٣ـ٩ نحوه مخلوطکردن

مقاومت فشاری بین مستقیما " تحت تأثیر نوع مخلوط کن بتن قرار ندارد . البته بعضی از انواع مخلوط کنها برای کارکردن با راندمان مناسب نیاز به درجه کارائی بالاتری دارند و این مسئله ممکن است اثر مستقیمی روی نسبت مواد مختلف بتن جهت نسبت خواسته شده آب به سیمان داشته باشد . بهرحال مخلوط کردن با دست معمولا " مقاومت ضعیفتری نسبت به مخلوط کردن ماشینی برای یک نسبت مصالح به بتن می دهد .

۴_ تغییرات مقاومت بتن حین تولید

۱-4 عوامل موثر برکل تغییرات

عوامل اصلی موثر بر مقاومت و کارائی بتن در بخشهای ۲و۳ مورد بررسی قرار گرفت، در صورت تغییر این عوامل حین کار خواص بتن نیز الزاما "تغییر می کند، کل تغییرات در مقاومت اندازه گیری شده حین یک کار معمولا " دارای سه منشاء زیر می باشند:

۱_ تغییرات در کیفیت مصالح مصرفی

۲_ تغییرات در نسبتهای مواد مخلوط

۳_ تغییرات در نمونهگیری و آزمایش بتن

در حین کار تغییرات اجتناب ناپذیری در مشخصات مصالح مصرفی بوجود میآید ، مثلا "
کیفیت سیمان تحویلی ممکنست عوض شود یا دانهبندی و شکل دانههای سنگی ممکن است
تغییر یابد . در این حالات لازمست میزان نسبت آب به سیمان جهت ثابت نگهداشتن
سطح کارائی تغییر کند . همچنین روشن شده است که در هر مخلوط بتن تغییراتی درنسبت
مصالح نیز ایجاد می شود که این امر ارتباط با نوعسیستم پیمانه کردن و طرز عمل ماشینهای
فوق دارد . نهایتا " تغییراتی نیز در مفاومت بتن در اثر تغییرات در مراحل نمونه گیسری ،
ساختن ، عمل آوردن و آزمایش بهتن ایجاد می گردد اگرچه سعی می شود از استاندارد 1881 BS

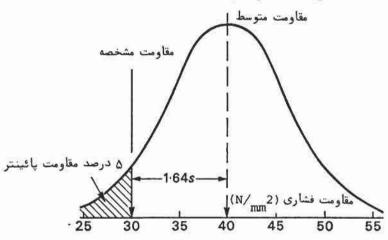
در این موارد استفاده شود . متأسفانه اطلاعات کمی در مورد نحوه ٔ تأثیر هر یک ازاین سه گروه عامل بطور مجزا روی تغییرات مقاومت بتن در دست است لیکن در خصوص بزرگی این تغییرات اطلاعات قابل ملاحظهای بدست آمده است .

۲-۴ توزیع نتایج آزمایش مقاومت

بطورکلی پذیرفته شده است که تغییرات در مقاومت بتن دارای توزیع نرمال مطابق شکل ۱ می باشد ، مساحت زیر محنی مربوطست به مجموع تعداد نتایج ، و میزان نتایج کمتر از یک مقاومت مشخص جرابر مساحت زیر منحنی واقع درسمت چپ خط قائمی است که از آن مقاومت مشخص رسم گردیده است ،

این توزیع نرمال که نسبت به مقدار متوسط آن متقارن است دارای معادله و قیق ریاضی می باشد که با دو پارامتر میانگین m و انجراف معیار s مشخص می شود . انجراف معیار توسط معادله زیر محاسبه می گردد .

$$S = \sqrt{\frac{\Sigma(x-m)^2}{n-1}}$$
 $x = \sqrt{\frac{\Sigma(x-m)^2}{n-1}}$ $x = \sqrt{\frac{\Sigma(x-m)^2}{n-1}}$ $x = \sqrt{\frac{\Sigma(x-m)^2}{n-1}}$ میانگین تعداد $x = \sqrt{\frac{\Sigma(x-m)^2}{n-1}}$



شکل ۱_منحنی توزیع نرمال مقاومتهای بتن

درحال حاضر مشخص شده است که با افزایش مقاومت مشخصه انحراف معیار نیز افزایش می یابد، همانطور که در شکل π نشان داده شده است این ارتباط تا مقاومتهای حدود 1×100 1×100 1

4_7 مقاومت مشخصه

قبلا" نشان داده شد که مقاومت نمونههای مکعبی دارای توزیع نرمال می باشد . بنابرایس اسن احتمال هر اندازه ضعیف وجود دارد که نتایجی کمتر از مقاومت مشخصه بدست آید . درحال حاضر کیفیت بتن بجای مشخص شدن با حداقل مقاومت با مقاومت مشخصه معین می شود . مقاومت مشخصه مقاومتی است که در یک سری آزمایش تنها تعدادی از نتایج مقاومت کمتر از مقاومت مشخصه می گردد . این تعداد مقاومت پائینتر از مقاومت مشخصه می تواند اختیاری انتخاب شود . آئین نامه CP110 و اصلاح شده آن BS 8110 درهماهنگی با با CEB/FIP تعداد نتایج مقاومتهای زیر مقاومت مشخصه تا حداکثر ۵ درصد را توصیه می کنند .

۴_۴ حاشیه برای طرح مخلوط

بعلت تغییرات حاصل از تولید بتن لازمست مخلوط بتن طوری طرحشود که مقاومت متوسطی بزرگتر از مقاومت مشخصه ایجاد کند . بنابراین .

$$f_m = f_c + kS$$
 $f_m = c$
 $f_$

مقدار ثابت K با استفاده از منحنی توزیع نرمال و براساس سطحهای مختلف مقاومت های پائین تر از مقاومت مشخصه بصورت زیر انتخاب می شود .

در شکل ۱ بتنی با مقاومت مشخصه $N/_{mm}^2$ ۳۰ م و انحراف معیار $N/_{mm}^2$ نشان داده شده است . با توجه به میزان k=1/۶ که مربوط به 0درصد مقاومت کمترار مقاومت مشخصه می باشد ، خواهیم داشت :

$$f_{m} = r_{0} + (1/54 \times 5/1)$$

$$= r_{0} + 1_{0}$$

$$= r_{0} N/_{mm}^{2}$$

انحراف معیار بکار رفته جهت محاسبه و حاشیه مقاومت بلیستی براساس نتایج مقاومت برای یک سیستم بتنسازی ، مصالح و نظارت محاسبه گردد . بعنوان مثال انحراف معیار می تواند برای بتنهای پیش ساخته و یا بتنهای آماده بدست آید . در صورت نداشتن اطلاعات و دادههای کافی می توان از مقادیر مشخص شده در شکل π استفاده نمود . در پارهای از کشورها نظیر انگلستان انحراف معیار بین اعداد 1/7 تا 1/7 متغیر است . این مقادیر باید برای کارهای بتنی در ایران مشخص گردد . انحراف معیار محاسبه شده برای π مقادیر باید برای کارهای بتنی در ایران مشخص گردد . انحراف معیار محاسبه شده برای π نتیجه تنها تخمینی از انحراف معیار واقعی همه نتایج است . با بزرگتر شدن π خیطا در محاسبه و انحراف معیار کاهش می یابد . در صورت انتخاب نتایج گروههای π تائی نتایج و و تغییر می کنند که از نظر آماری اهمیت ندارند ، بنابراین توصیه می گردد که انحراف معیار برای حداقل π از نظر آماری اهمیت ندارند ، بنابراین توصیه می گردد که انحراف معیار برای حداقل π انحراف معیار را عدد . در صورت کمتر بودن نتایج از π آرمایش می توان میزان انحراف معیار را عدد . در صورت کمتر بودن نتایج از π آرمایش می توان میزان مطابق شکل π اختیار کرد .

هنگامیکه تعداد آزمایشها اضافه می گردد تخمین انحراف معیار به میزان واقعی آن نزدیکتر می گردد ، بهرحال انحراف معیار اختیار شده همانطور که خط \mathbb{E} شکل \mathbb{E} شکل \mathbb{E} شکل \mathbb{E} شکل \mathbb{E} شکل \mathbb{E} برای بتن با مقاومت مشخصه \mathbb{E} \mathbb{E} \mathbb{E} \mathbb{E} \mathbb{E} برای بتن با مقاومت مشخصه \mathbb{E} \mathbb{E} \mathbb{E} و بالاتر باشد . در این مورد آئین نامههای مختلف ممکن است محدودیتها و توصیههای متفاوتی را برای حاشیه مقاومت و انحراف معیار ارائه نمایند .

۵ ـ مراحل مختلف طرح مخلوط

مراحل مختلف طرح یک مخلوط بتن با درنظر گرفتن همه عوامل موثر در شکل ۲نشان داده شده است . همانطور که در شکل فوق دیده می شود اطلاعات اولیه بدو دسته تقسیم می شوند :

- a) متغیرهای مشخص شده ، مقادیری که معمولا" در مشخصات داده می شود ، و
 - b) اطلاعات اضافی ، که معمولا " در دسترس سازنده بتن قرار می گیرد .
- این اطلاعات اولیه معمولا" همراه سایر اطلاعات مبنائی که در شکلیها وجدولیها ظاهر شده اند برای ارزیابی مقادیری که خود به دو گروه زیر تقسیم می شوند بکار می رود:
- a) پارامترهای مخلوط که تعدادی از آنها برای تکمیل مرحله دوم طرح بگار میروند ، و
- ۵) نسبتهای نهائی مواد ،که معمولا" بصورت وزن مصالح لازم جهت تولید یکمترمکعب بتن متراکم شده با دقت ۵ کیلوگرم تعریف می شوند .

برای روشن شدن ترتیب عطیات در طرح بتن و سهولت مراجعه به آن، طرح کامل بتن به ۵ مرحله تقسیم می گردد. هر یک از این مراحل به بررسی بخش ویژهای از طرح برداخته و سرانجام منجر به تعیین یک پارامتر مخلوط و یا نسبتهای نهائی مواد می گردد. مرحله یک در ارتباط با مقاومت بتن به تعیین میزان آب به سیمان منجر می گردد. مرحله دود در ارتباط با کارائی بتن به تعیین مقدار آب آزاد منتهی می گردد.

مرحله سه به تغیق نتایج مرحله اول و مرحله دوم مقدار سیمان مخلوط را مشخص می کند. مرحله چهار به تغیین میزان کل دانههای سنگی در مخلوط می بردازد .

مرحله پنج ــ به تعیین میزان مصالح درشت دانه و ریزدانه بطور جداگانه منجر می شود .

۵ - ۱ - انتخاب میزان آب به سیمان (مرحله یک)

همانطور که قبلا" ذکر شد درصورتیکه تعداد آزمایشهای مقاومت کمتر از ۴۰ باشد انحراف معیار از روی خط Aشکل ۳ محاسبه می گردد. اگر اطلاعات قبلی بدست آمده شامل بیشاز ۴۰ آزمایش باشد انحراف معیار محاسبه شده می تواند انتخاب گردد بشرطی که مقدارش از مقدار مناسب بدست آمده از خط ۵ کمتر نباشد، حاشیه مقاومت از رابطه زیر با توجه به انحراف معیار محاسبه می گردد.

 $M = k \times S \dots C_1$

حاشيه مقاومت = M

مقدار ثابت متناسب با تعداد مقاومتهای بدست آمده کمتر از k = مقاومت مشخصه

انحراف معيار = S

محاسبات قسمت وC مقاومت متوسط هدف را تعیین می کند .

 $f_m = f_c + M \dots C_2$

مقاومت متوسط هدف = fm

مقاومت مشخصه = £

حاشيه مقاومت = M

سپس از جدول ۲ مقاومت بتن ساخته شده با نسبت آب به سیمان ۵/ه در سن مشخص و برای نوع سیمان ۵ منوم برروی شکل ۴ برای نوع سیمان و شن و ماسه مصرف شده بدست می آید . مقدار این مقاومت برروی شکل ۶ منتقل شده و از نقطه فوق یک منحنی بموازات منحنی های موجود در این شکل رسم می گردد. سپس محل برخورد منحنی فوق با خطافقی رسم شده از مقدار مقاومت متوسط هدف تعیین می شود . حال مقدار نظیر آب به سیمان برای این نقطه در روی محور افقی قرائت می گردد .

این مقدار آب به سیمان با میزان حداکثر آب به سیمان مشخص شده مقایسه گردیده و مقدار کوچکتر بعنوان نسبت آب به سیمان مخلوط انتخاب می گردد ،

۵ ــ ۲ انتخاب مقدار آب آزاد مخلوط (مرحله دو)

در مرحله دوم طرح مخلوط ، مقدار آب آزاد لازم از جدول ۳ براساس نوع و حداکثر قطر مواد سنگی و برای ساختن بنتی با اسلامپ یا B - ۷ مشخص بآسانی بدست می آید .

۳-۵ تعیین مقدار سیمان (مرحله سه) مقدار سیمان مخلوط!ز رابطه C₂ تعیین میگردد:

مقدار محاسبه شده سیمان می باید با حداقل یا حداکثر سیمان مشخص شده کنترل گردد .
اگر مقدار سیمان محاسبه شده از رابطه و C₃ کمتر از مقدار حداقل سیمان مشخص شده باشد باید مقدار حداقل سیمان مزبور انتخاب گردد . در صورت این انتخاب یا نسبت آب به سیمان در مخلوط که در مرحله یک بدست آمده کمتر می شود و یا مقدار آب آزاد محاسبه شده در مرحله ۲ افزایش می یابد . در نتیجه این تغییرات و براساس نوع انتخاب بتنی بامقاومت متوسط بالاتری نسبت به مقاومت متوسط هدف و یا با کارائی بزرگتری از آنچه که در اول انتخاب شده است تولید می گردد . همچنین درحالتی که مقدار سیمان محاسبه شده بیشتر از حداکثر سیمان مشخص شده بدست آید احتمال اینکه همزمان مقاومت و کارائی خواسته شده با مصالح انتخابی حادث شود کم است . در اینحالت باید تغییراتی در نوع سیمان ، در نوع و حداکثر قطر دانه های سنگی و یا در سطح کارائی خواسته شده بین بعمل آید .

۵ ــ ۴ تعیین وزن کل دانههای سنگی (مرحله چهار)

در مرحله چهارم با داشتن توده ویژه مجموعه ٔ دانههای سنگی و میزان آب به سیمان مخلوط وزن مخصوص بتن با تراکم کافی از شکل ۵ تعیین می گردد. در صورت در اختیار نداشتن توده ویژه ٔ دانهها می توان بطور تقریبی برای مصالح نشکسته عدد 7/5 و برای مصالح شکسته غدد 7/5 را اختیار نمود . حال با تعیین وزن مخصوص بتن و با استفاده از رابطه ٔ C_4 کل وزن دانههای سنگی بدست می آید .

$$D - W_C - W_{FW}$$
 ... C_4 در حالت اشباع با سطح خشک $D - W_C - W_{FW}$... C_4

 $D = (kg/_{m}3) \quad \text{otherwise}$ $W_{C} = (kg/_{m}3) \quad \text{otherwise}$ $W_{FW} = (kg/_{m}3) \quad \text{otherwise}$ $w_{FW} = (kg/_{m}3) \quad \text{otherwise}$

۵ ـ ۵ انتخاب میزان دانههای ریز و درشت بطور جداگانه (مرحلهپنج)

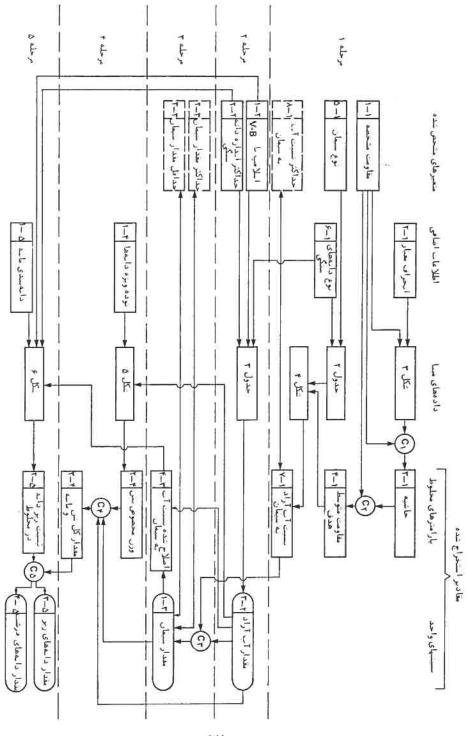
در این مرحله مقدار دانههای ریزتر از ۵ میلیمتر یعنی ماسه و مصالح ریز باتوجه به وزن کل دانهها محاسبه می گردد ، مقادیر پیشنهادی ریزدانه بصورت دو حد در شکل ۶ با داشتن حداکثر قطر دانهها ، سطح کارائی بتن ، ناحیه دانهبندی ماسه و میزان نسبت آب آزاد به سیمان تعیین می شود ، البته بهترین درصد مواد ریزدانه مخلوط به شکل دانههای سنگی و دانهبندی واقعی مصالح در ارتباط با نواحی حدی مشخص شده در 882 و نوع استفاده از بتن بستگی دارد ، البته بعنوان اولین مخلوط آزمایشی میزان ماسه از حدود پیشنهادی در شکل ۶ بدست آمده و سپس با اصلاحاتی میزان دقیق آن با رعایت حدود فوق مشخص می شود .

بالاخره با استفاده از رابطه C_5 مقادیر ماسه و شن (ریزدانه و درشت دانه) بطور مجزا با استفاده از میزان کل دانه ها که از مرحله و چهار بدست آمده محاسبه می گردد .

رصد ریزدانه × میزان کل مصالح = میزان ریزدانه × میزان ریزدانه میزان ریزدانه – میزان درشتدانه

مصالح درشتدانه خود به مصالح با اندازه حداکثر ۱۰ و ۲۰ و ۴۰ میلیمتر تقسیم می شود که می توانند به نسبتهای مختلف مخلوط شوند . در اینجا نیز بهترین مخلوط درشتدانه به شکل دانه ها و نوع استفاده از بتن بستگی دارد . بطورکلی نسبتهای زیر در این خصوص توصیه می شوند .

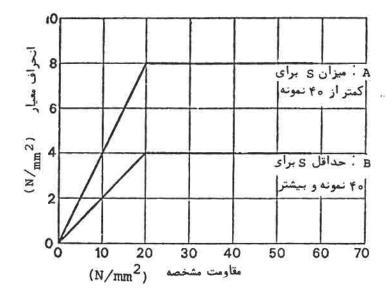
> نسبت ۱: ۲ در مخلوط شامل دانههای ۱۰ و ۲۰ میلیمتر نسبت ۱: ۱/۵: ۳ در مخلوط شامل دانههای ۱۰ و ۲۰ و ۴۰ میلیمتر



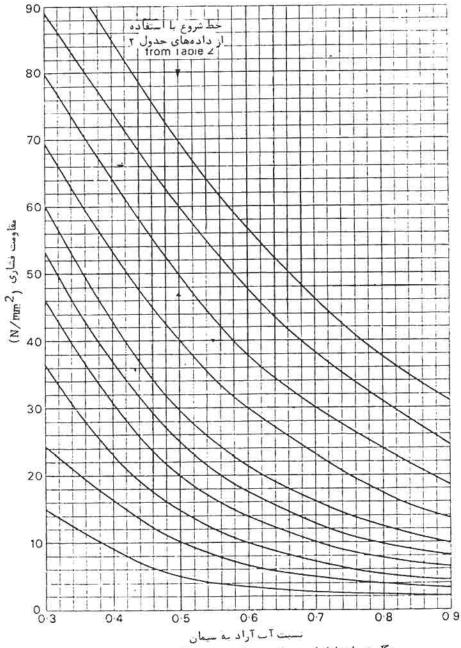
شکل ۳- تعودار مراحل مختلف طرح مخلوط بش . موارد مشخص شده با خط حین و یا با خطیای در دو جهت مقادیر کنبرلی اختیاری هستند که ممکنست معین شده باشند .

۱۷

جدول ۲_مقاومت فشاری تقریبی ($N/_{mm}$ 2) بتن ساخته شده با نسبت آب به سیمان Δ 0 (N/mm²) مقاومت فشاری نوع سيمان نوع سن (روز) شن T Y 11 91 سيمان معمولي نشكسته 14 24 40 44 سيمان شكسته 74 22 44 00 ضدسولفات سيمان نشكسته TA 44 48 ۵٣ شكسته زودگیر 40 40 25 90 جدول ۳ـ مقدار تقریبی آب آزاد (kg/m³) برای سطوح مختلف کارائی (mm) اسلامپ 0-10 10-40 40-60 60-140 >18 8-18 8-8 0-8 V-B (ثانیه) حداكثر نوع قطر دانه دانعما نشكسته 100 110 TOD TYD 10 شكسته TT0 TA0 110 400 نشكسته 152 140 190 150 70 شكسته 140 T10 TTA 190 نشكسته 110 140 180 140 40 شكسته 100 IYA 190 TOD

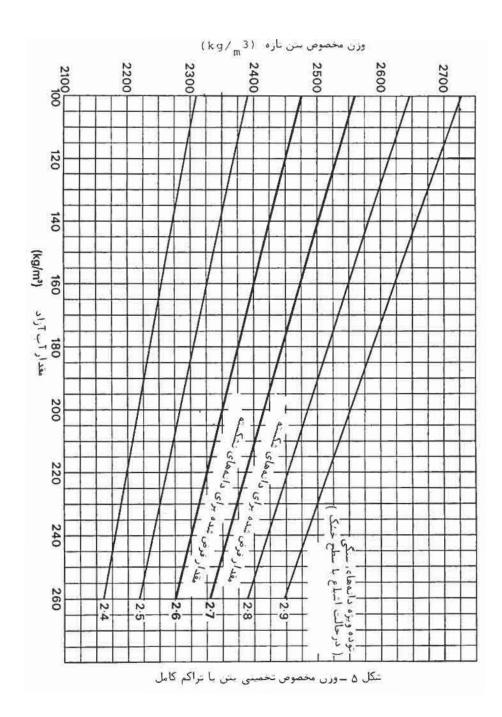


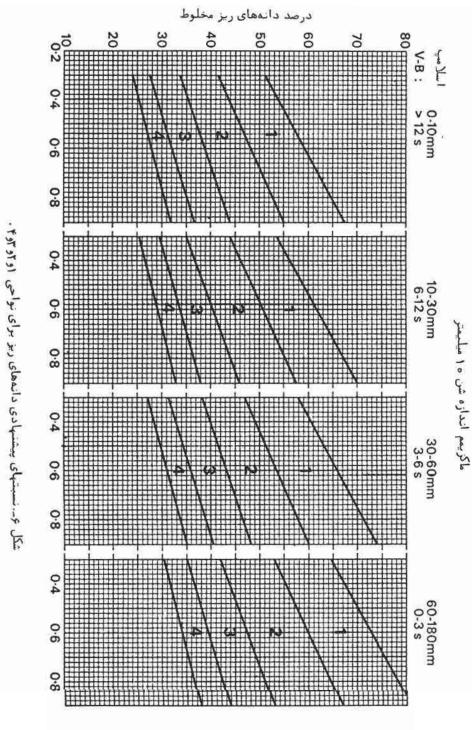
شکل ۳_ارتباط مابین انحراف معیار و مقاومت مشخصه

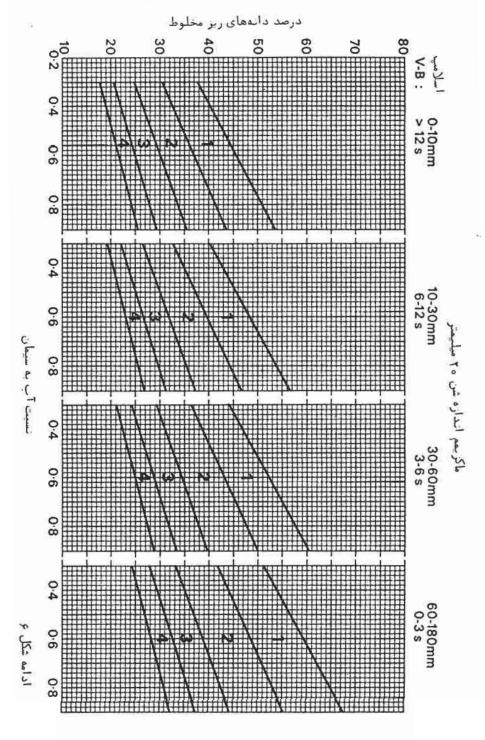


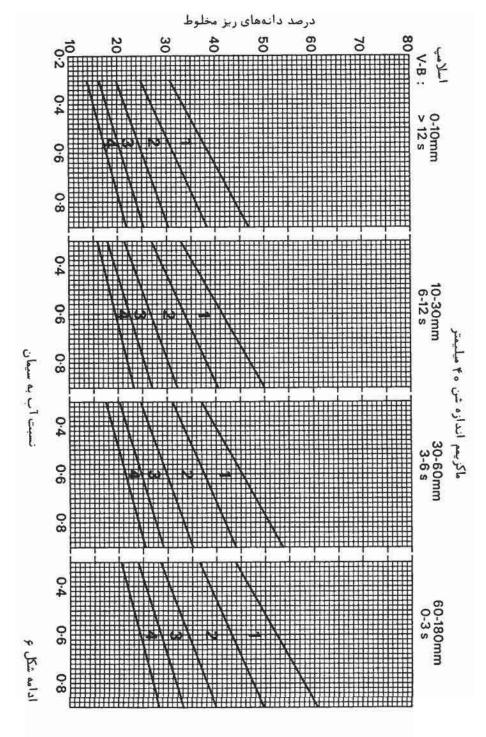
شکل ۴_ارتباط ماسین مقاومت فشاری و نسبت آب به سیمان مخلوط

I









عدمخلوطهای آزمایشی

در روش طرح ذکر شده نسبتهای مختلف مواد در مخلوط برای ساختن بتنی با مشخصات خواسته شده از نقطه نظر کارائی و مقاومت بدست می آید . البته این روش براساس طبقه بندی ساده ای از نوع و کیفیت مصالح مصرفی استوار شده و مصالح ویژه و سیمانهای مخصوص باید با کنترل دیگری انتخاب گردند . بنا براین لازمست ابتدا مخلوط آزمایشی ساخته شده و اطلاعات بدست آمده زمینه ای برای رسیدن به طرح نهائی باشد . معمولا " در مورد مصالح مصرفی معمول یک مخلوط آزمایشی کافی خواهد بود لیکن پاره ای از استاندارد ها تعداد مخلوط های آزمایشی و قابل قبول بودن نتایج را نیز دقیقا " توصیه میکنند . بهرحال رسیدن به طرح واقعنی که خصوصیات خواسته شده را ایجاد کند مستلزم انجام اصلاحاتی در نسبت مواد مختلف در مخلوط می باشد . این اصلاحات بستگی به نوع مواد بکار رفته در مخلوط داشته و ممکن است به سه صورت اعمال شوند :

۱_بکار بردن نسبتهای بدست آمده در مخلوط آزمایشی برای مخلوط اصلی

۲-اصلاح مختصر نسبت های بدست آمده در مخلوط آزمایشی و بکار بردن آن بعنوان مخلوط اصلی

۳-انجام مخلوط های آزمایشی بیشتر با اعمال تغییرات اساسی در نسبتهای مخلـوط تا حصول به مخلوط نهائی

ع_١ پيمانهکردن مواد

در روش طرح فوق وزن مصالح مختلف به کیلوگرم برای تولید یک متر مکعب بتن متراکم داده می شود . بنابراین وزن مواد مخلوط T زمایشی از ضرب مقادیر هرجز و مخلوط در حجم خواسته شده بدست می T ید . معمولا " ۵۵ لیتر (۵% متر مکعب) بتن برای ساختن ۶ مکعب ۱۵۰ میلیمتری و انجام T زمایش اسلامپ B - V و وزن مخصوص کافیست . بنا براین برای یک مخلوط اعداد بدست T مده در پاراگرافهای D - D - D - D در عدد D - D می شوند تا اجزاء مخلوط بدست D بند .

هنگامیکه دانههای سنگی با سطح مرطوب بکار روند میزان Tب Tزاد مخلوط باتوجه به اصلاحاتی که در وزن مصالح و میزان Tب لازم جهت اضافه کردن به مخلوط، بدست می T در حالتی که دانههای سنگی خشک هستند بایستی وزن دانههای لازم در مخلوط تقلیل و میزان Tب مخلوط جهت جذب دانههای خشک اضافه گردد .وزن دانههای ریز و درشت برای مخلوط T در می مخلوط T در می T در می این حالت از ضرب مقادیر بدست T مده از رابطه T در می T در می این حالت از صرب مقادیر بدست T در می T در می این حالت از ماین حالت T در می این حالت از می است که باید به مخلوط اضافه شود T در این حالت از حالت حد به مخلوط اضافه شود T در این حالت از حالت این حال

خشک به حالت اشباع با سطحخشک تبدیل کند . بنابراین وزن آب لازم مخلوط بایستی به میزان آب لازم جهت جذب توسط دانه ها افزایش یابد . در اینحالت دانه ها قبل از مخلوط باید بحالت اشباع برسند در غیر اینصورت مقداری از آب اضافه شده برای جذب دانه ها بعنوان آب آزاد مخلوط در زمان ساختن عمل کرده و اعدادی غیرواقعی برای کارائی و احتمالا " مقاومت بتن نتیجه می دهد .

عــ ۲ آزمایشهای روی مخلوط های آزمایشی

مخلوطهای آزمایشی بلیستی برطبق دستورالعملهای BS 1881 قسمت اول ساخته شده و آزمایشهای زیر روی بتن ساخته شده مطابق استانداردهای BS1881 قسمتهای ۲ و ۳و ۴ انجام شود:

۱_Tزمایشهای اسلامپ و B-V

۲_ تعییں وزن واحد حجم بتن تازہ

۳_ساختن و نگهداری نمونههای مکعبی برای آزمایش مقاومت فشاری (یا استوانه برای آزمایش کشش غیرمستقیم) .

عـ۳ اصلاحاتی در نسبتهای مخلوط عـ۳-۱ کارائی

بهنگام ساختن مخلوط آزمایشی یک تکنیسین مجرب با بررسی کارائی مخلوط در حین دیدن قادرست میزان آب را در صورت دور بودن نتایج از مقادیر خواسته شده کارائی تغییر دهد. بنا براین بهتر است ابتدا قسمتی از آب تعیین شده برای مخلوط اضافه شود تا تکنیسین ضمن دیدن حالت مخلوط نیاز به آب بیشتر را تأیید کند . همچنین در صورتیکه با افزودن آب لازم در طرح هنوز به سطح کارائی لازم نرسیده باشیم بایستی آب بیشتری تا حصول کارائی لازم اضافه گردد . پس از تکمیل سیکل عمل مخلوط و اندازه گیری کارائی هنوز تغییراتی در میزان آب بهنگام ساختن مخلوط اصلی یا مخلوط آزمایشی بیشتر ممکن است داده شود که در اینحالت با مراجعه به جدول ۳ مقادیر آب می تواند تخمین زده شود . همچنین بعلت لزوم ارزیابی بتن تازه از نقطه نظرهای خواص رئولوژیکی ، ممکن است تغییراتی در نسبت داده های دانه های سنگی ریز و درشت داده شود .

ع-٣-٢ وزن مخصوص

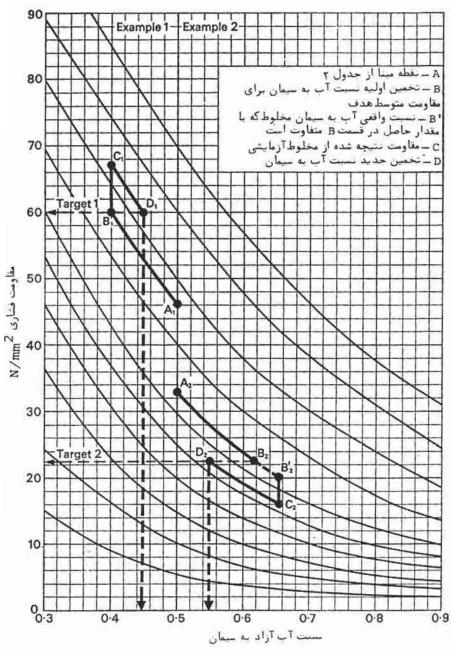
بعداز اندازهگیری وزن مخصوص بتن تازه ، نتیجه باید با وزن مخصوص انتخاب شده بهنگام طرح (قسمت ۵ –۴) مقایسه گردد . درصورتیکه تغاوت قابل ملاحظه باشد نتیجتا "مقادیر اجرا و مخلوط در مترمکعب آن که بعنوان نسبتهای واحد مخلوط آزمایشی داده شده اند با مقادیری که در طرح اولیه گرفته شدهاند متفاوت خواهند بود . در اینحالت ، مقادیر طرح اولیه با بیستی در نسبت وزن مخصوص اندازه گرفته شده به وزن مخصوص فرض شده ضربشده تا وزنهای واقعی مواد در مترمکعب مخلوط آزمایشی بدست آید .

ع_٣_٣ مقاومت

عداز یافتن نتایج آزمایشهای مقاومت فشاری مقادیر فوق با مقاومت متوسط هدف مقایسه می شوند (در استانداردهای دیگر با هر مقاومتی که آن استاندارد مشخص می کند) . در صورت نیاز میزان نسبت آب به سیمان با استفاده از منحنی های شکل ۴ اصلاح می شود . دو مثال جهت روشنشدن این مطلب در شکل ۷ آورده شده است .

- A ـ نمایش دهنده مقادیر بدست آمده از جدول ۲ برای شن و ماسه و سیمان مشخص شده و در سین معین می باشد.
 - B ـ نمایشدهنده میزان آب به سیمان تخمینی در مخلوط آزمایشی میباشد .
- B' نمایشدهنده مقدار واقعی نسبت آب به سیمان بکار رفته در مخلوط آزمایشی ومتفاوت با مقدار بند B می باشد (این حالت موقعی که آب مخلوط در حین ساختن مخلوط آزمایشی مطابق مثال ۲ تنظیم می گردد اتفاق می افتد).
- c ـ نمایش دهنده نتایج مقاومت فشاری نمونههای ساخته شده با مخلوط آزمایشی است .
- ے نمایش دهنده تخمین جدیدیست از میزان آب به سیمان تا به مقاومت متوسط هدف منجر گردد .

نعیبرات بسیار جزئی نیز ممکنست به مقدار اجزا ٔ مخلوط بتن بدون نیاز به انجام آزمایش دیگری داده شود . استثنانا " هنگامیکه میزان آب به سیمان باید تغییر عمده ای بیابد توصیه می گردد که مخلوط آزمایشی دیگری ساخته شود و اجزا ٔ مخلوط مجددا " برای وزن مخصوص بتن جدید محاسبه گردند . بمنظور اجتناب از تأخیر که ممکنست بتن مخلوط آزمایش دوم ایجاد شود توصیه می شود که از آغاز ۲ یا چند مخلوط آزمایشی با آب یکسان ولی با نسبتهای آب به سیمان مختلف تولید شوند .



شکل ۱۷ و مثال در مراحل طرح مخلوط برای ننظیم نسبت آب به سیمان با استفاده از ننایج مخلوط آزهایشی

٧_مثالهائي از طرح مخلوط بتن

مثالهای زیر نحوه استفاده از روش طرح مخلوط بین را نشان می دهند . نتایج محاسبات بر روی فرمهای استاندارد طرح آورده شده است . مطابق شکل ۲ اگرچه ۷ بند ۱-۱ ، ۱-۵ ، ۱-۸ ، ۱-۸ ، ۱-۲ ، ۱-۲ ، ۱-۳ و ۳-۳ باید تعیین گردند لیکن تنها ۴ بند در طرح اساسی هستند . سه بند دیگر که شامل بند ۱-۸ حداکثر نسبت آب آزاد به سیمان ، بند ۳-۳ حداکثر مقدار سیمان مقادیر کنترلکننده اختیاری حداکثر مقدار سیمان و بند ۳-۳ حداقل مقدار سیمان بعنوان مقادیر کنترلکننده اختیاری هستند . در تعیین مقاومت مشخصه خواسته شده با درنظر گرفتن درصد نتایج آزمایشهای مقاومت کمتر از مقاومت مشخصه ، مقدار تقریبی ۸مطابق بند ۳-۱ انتخاب می گردد .

۱-۷ مثال ۱-طرح مخلوط بدون هیچگونه محدودیت

مشخصات یک بتن جهت طرح همانطور که در جدول ۴ نشان داده شده است به صورت زیر است:

۱_ مقاومت فشاری مشخصه ۲۸ روزه ، 2 مرای ۳ م ۱/۶۴ = ۸ برای ۵ درصد مقاومتهای پائین تر از مقاومت مشخصه)

۲_ سیمان پرتلند معمولی

۲_ سیمان پرتلند معمولی

۳_ اسلامپ خواسته شده بین ۳۰ – ۱ میلیمتر

۴_ حداکثر اندازه دانه سنگی ، ۲۰ میلیمتر

۵_ حداکثر نسبت آب آزاد به سیمان ، ۵۵ / ۵

ع حداقل مقدار سیمان ، ه ۲۹ کیلوگرم در مترمکعب بند ۳-۳

جدافل مقدار سیمان تعیین نشده است لذا در بند γ_{-1} کنترلی وجود ندارد . با استفاده از شکل γ_{-1} بعلت عدم وجود کنترل قبلی انحراف معیار γ_{-1} (بند γ_{-1}) انتخاب می گردد . مواد سنگی ریز و درشت از نوع نشکسته بوده و توده ویژه آنها مطابق پاراگراف γ_{-1} عدد γ_{-1} انتخاب می شود . ماسه بعداز دانه بندی در ناحیه γ_{-1} استاندارد BS882 قرارمی گیرد . این مقادیر در بندهای γ_{-1} و γ_{-1} بدست می آید . با استفاده از جدول γ_{-1} برای مصالح مصرفی ، مقاومت فشاری تخمینی γ_{-1} و برای نسبت γ_{-1} به سیمان γ_{-1} و می گردد (بند γ_{-1} به سیمان γ_{-1} و می گردد (بند γ_{-1}) . مقاومت متوسط هدف γ_{-1} به سیمان مشخص شده یعنی γ_{-1} و می گردد (بند γ_{-1}) . این مقدار از حداکثر نسبت γ_{-1} به سیمان مشخص شده یعنی γ_{-1} و لذا می تواند در طرح انتخاب شود . به این ترتیب مرحله یک محاسبات کامل می گردد .

مرحله دو با بدست آوردن مقدار آب لازم که برابر ۱۶۰ ${\rm kg/}_{\rm m}$ 3 از جدول ${\rm m}$ تکمیل می گردد .

با استفاده از رابطه C_2 مقدار سیمان K_2 ستفاده از رابطه K_2 مقدار سیمان لازم K_3 ستفاده از رابطه و میتواند در طرح از میزان حداقل سیمان مشخص شده یعنی K_3 ستفای خداقل سیمان مشخص شده یعنی K_3 ستفای شده و میتواند در اینجا مرحله و سه نیز تکمیل می گردد .

با استفاده از شکل ۵ و با بکار بردن توده ویژه 7/5 برای دانهها و مقدار آب لازم 7/5 برای دانهها و مقدار آب لازم 7/5 برای دانهها و مقدار آب لازم 7/5 بدست می آید . با تعیین مقدار کل وزن دانه ها برابر 7/5 بردن (بند 7/5) ضمن بکار بردن رابطه 7/5 مرحله و چهارم طرح نیز خاتمه می یابد .

مقادیر اجزا ٔ مخلوط برای یک مترمکعب بنن در زیر خلاصه می شود :

سیمان ه ۳۴ کیلوگرم ، آب ۱۶۵ کیلوگرم ، ماسه ۵۱۵ کیلوگرم (حالت اشباع باسطح خشک) و شن ۱۳۸۵ کیلوگرم (حالت اشباع با سطح خشک) .

با فرض اینکه شن و ماسه در حالت اشباع با سطح خشک هستند مقادیر فوق برای ۵۵ لیتر (۵۵/۵ مترمکعب) مخلوط بقرار زیر است .

سیمان ۱۷ کیلوگرم ، آب ۸ کیلوگرم ، ماسه ۲۵/۷ کیلوگرم و شن ۶۹/۲ کیلوگرم . در حالتی که دانههای سنگی در آون تا \circ ° ۱۰ کاملا " خشک شده باشند در اینحالت برای کاربرد آنها باید وزن دانهها در حالت اشباع با سطح خشک که از رابطه $^{\circ}$ $_{\circ}$ بدست آمده است در ضریب $^{\circ}$ ضربه شوند . $^{\circ}$ مقدار آبی است که شن و ماسه حذب می کند تا از حالت کاملا " خشک به حالت اشباع با سطح خشک تبدیل شوند . همچنین میزان آب مخلوط باید به اندازه آب جذب شده توسط شن و ماسه برای تبدیل آنها از حالت حشک به حالت اشباع با سطح خشک افزایش یابد . بعنوان مثال اگر حذب آب ماسه ۲ درصد و شن ۱ درصد باشد در مخلوط بالا اصلاحات ریر صورت می گیرد .

$$7\Delta/V \times \frac{1 \circ \circ}{1 \circ T} = 7\Delta/T \text{ kg}$$
 وزن ما سه خشک شده در آون
وزن شن خشک شده در آون $7\Delta/V \times \frac{1 \circ \circ}{1 \circ 1} = 8\Delta/\Delta \text{ kg}$ وزن شن خشک شده در آون

آب مورد نیاز برای جذب توسط دانهها ۲۵/۷-۱/۲kg (۴۵/۲–۶۸/۵) + (۶۹/۲–۶۸/۵)

جدول ۴ فرم تکمیل شده طرح مخلوط بتن بدون محدودیت

	150	TT0	المتعب مجدوه الرمايية	6
1700-610=1FA0 kg/m3	_T (kg)		مقادير ا	
		معدارس	1-6	
1900 x 0/TY = 010 kg/m3	5	ملادار ماسه	1 1	
درصد ١٥٠ م ٢٥٠)	n'i	المسك ريو داعه (عام)	1	
7 45	BS AAT	دانمېدى مامه	1-0	D
1500-TF0-150=1900 kg/m3	c,	دل وزن سن و ماسه (دائه سدی	1-1	
Troo kg/m3	0 0	وزن مخصوص بش	2 0	
فرص شده ۱/۶		تودەويزە موادستكى	T	*
		مقدار اصلاح شده نسبت آب به سيمان	1,	
درصورت بزرتربودن از معدار ۲۹۰ Kg/m ما ۱۳۹۰ متارید . دربند ۱۳۳ این عدد را درمحاسیات بند ۱۳۳ مکار بیرید .	۱۹۵ مشغم شده	حداقل مقدار سيمان	Ĩ	
kg/m	1	مدائثر مقدار سمان	17	
3 150 - 0/4V = T40 kg/3	C ₃	مقدار سيمان	1-1	7
15° kg/m ³	حدول ۴	شران آب آزاد	7-1	
To mm		عداكتر الداره دائه سكى	1	
10-To mm & V-B - S	م شخص غده	اللامب يا Β-۷	1-1	1
عدار توچمر استاب سود	مشخمي شده		ان 1-4	
	ace 1. 20	.8798	Ţ	
· f		يى بوع داعها	Ţ	
N/mm	^C 2	نوع سيمان	7	
To + 17 = FT	ין,	مقاومت متوسط هدف	Ţ	
(K=1/54) 1/54 x 4=14 N/mm2		عاشه	7_	
N/mm² A Stail and L	٦ ٢.	الحراف عميار	Ţ	
مقاومت فشاری ۲۸ روزه ۳۰ N/mm	ا ۴۰ مشخص شده	مقاومت مشخصه	Ţ	3
	المرسان المراسبة			7

 $1 \text{ N/m}^2 = 1 \text{ MN/m}^2 = 1 \text{ MPa}$

71

بنابراین مقادیر اجزاء مخلوط شامل ۱۷ کیلوگرم سیمان ، ۹/۲ کیلوگرم آب ، ۲۵/۲کیلوگرم ماسه در حالت خشک و ۶۸/۵ کیلوگرم شن در حالت خشک می باشد .

٧-٧ مثال ٢: طرح مخلوط با محدوديت ميزان حداكثر آب به سيمان

مشخصات یک بتن جبهت طرح همانطوری که در جدول ۵ نشان داده شده است بصورت زیر است :

۱ مقاومت فشاری مشخصه 7روزه، $10 \, \text{N/mm}^2$ ۱۵ 1/5۴ برای ۵ درصد مقاومتهای پائین تر از مقاومت مشخصه)

۲ سیمان پرتلند معمولی

٣- اسلامپ خواسته شده بين ه ۶- ۳ ميليمتر بند ۲-۱

۴_خداکثر اندازه دانه سنگی ، ۴۰ میلیمتر ۴۰ ۲-۲

۵_ حداکثر نسبت آب آزاد به سیمان ، ۵/۵

ع حداقل مقدار سیمان ، ه ۲۹ کیلوگرم در مترمکعب بند ۳-۳

با استفاده از شکل ۳ بعلت عدم وجود کنترل قبلی انحراف معیار $N/_{mm}$ ۶ بدست می آید (بند ۲–۱) . دادههای زیر درخصوص دانهها مشخص شده اند که در محلهای منا سبجدول کی یادداشت می شوند :

 نوع شن و ماسه، نشکسته
 بند ۱-۹

 توده ویژه شن و ماسه، ۲/۵
 بند ۱-۹

 دانههای ماسه، ناحیه ۴
 بند ۱-۵

٧-٣ مثال ٣: طرح مخلوط با محدوديت حداقل مقدار سيمان

این مثال عینا " مشخصات خواسته شده در مثال ۲ را داراست با این تفاوت که مقدار کارائی خواسته شده به اسلامپ بین ۱۵-۵ میلیمتر تقلیل می یابد ، طرح مخلوط همانند مثالهای قبل همانطور که در حدول ۶ نشان داده شده است ادامه می یابد .

بعلت پائین آوردن کارائی بتن ، مقدار آب آزاد به ۱۱۵کیلوگرم در مترمکعب تغلیل می یابد (بند T-T) . کم شدن آب منحر به کم شدن مقدار سیمان به T-T کیلوگرم بر مترمکعب (بند T-T) می گردد که کمتر از میزان حداقل سیمان مشخص شده یعنی T-T کیلوگرم بر مترمکعب می باشد (بند T-T) . در اینحالت مقدار بررگتر سیمان بعنی T-T کیلوگرم بر مترمکعب ابتخاب شده و میران اصلاح شده نسبت آب به سیمان T-T می گردد (بند T-T) . با استفاده از شکل T-T با باین نسبت آب به سیمان کوچکتر مقاومت فشاری T-T بدست می آید . این مثال بوضوح نشان می دهد که مقاومت مشخص شده در ارتباط بامشخصات سایر پائین پائین ، حداکثر نسبت آب به سیمان و حداقل سیمان ، بسیار پائین انتخاب شده است .

٧-٧ _ مثال ٤: طرح مخلوط با محدودیت حداکثر مقدار سیمان

مشخصات یک بتن حبهت طرح همانطوری که در جدول γ نشان داده شده است بصورت زیر است:

۱_ مقاومت مشخصه فشاری ۲۸ روزه،
$$2$$
 N/mm^2 ما $k = 7/77$ برای ۱ درصد مقاومتهای پائین تر از مقاومت مشخصه)

با استفاده از اطلاعات کنترلی قبلی انحراف معیار $N/_{mm}$ ۵ انتخاب می شود (بند ۱–۲)، سایر مشخصات در ارتباط با دانه ها همانطور که در حدول γ هم آورده شده است بقرار زیر است .

طرح مخلوط همانند مثالهای قبلی ادامه می یابد تا منحر به تعیین مقدار آب آزاد به سیمان برابر γ , (بند γ) در پایان مرحله ۱ و تعیین مقدار آب آزاد به مبزان γ (بند γ) در پایان مرحله ۲ بشود ، در مرحله ۳ طرح مخلوط مقدار سیمان لازم (بند γ) در پایان مرحله ۲ بشود ، در مرحله ۳ طرح مخلوط مقدار سیمان γ (مد γ) می گردد که در مقایسه با حداکثر مشخص شده مقدار سیمان یعنی γ (مد γ) می گردد که در مقایسه با حداکثر مشخص شده مقدار سیمان معنی γ (مد γ) می گردد که در مقایسه با حداکثر مشخص شده مقدار سیمان معنی γ (مد γ) می شود تا تعیین اجزاء مخلوط ادامه یابد .

جدول ۵ فرم تکمیل شده طرح مخلوط بنی با محدودیت حداکثر نسبت آب به سیمان

دل (kg) ما المد ۲۰۵ ۱۴۴۰	∟ [†] (kg)) ၄၈	kg)	د ایاد (kg)	مفادیر برای ۱ مترمکف مخلوط آرمایشی	٩.
1A+0- +00 = 1++0 kg/m3		Š	مقدارتين	1-0	
IATO x o/TT = Too kg/m3)	مغدار ما حه	7-0	7-0
ارمد ۲۲ – ۲۰ (۲۲)		جالي م	الماريزداع (مام)	4-0	
اجه ل		BSAAT	دالمبلدي مالله	Ĭ	D
TTTO-TT0-150=1AF0 Kg/m3	1710	°4	دل ورن شی و ماسه (دانه سدی)	111	
TTTO K9/m3		0	ورن محصوص سی		
عشن شده ۱/۵			تودهویزه مواد سکی (SSD)	Ĭ,	*
3			معدار اصلاحتده سبت آب به سیمان ۲-۲	مان ۲-۲	
ر برنتوبودن از معدار	Kg/ B T T T T T T T T T T T T T T T T T T	ماحمي شده	حدافل مقدار سنمان	7-1	
	ı,	مسخص شده	حداثتر مقدار سمان	7	
150 -0/0 = TT0 kg/3	kg/ 3	C ₃	معدار سمان	1-4	4
150 kg/m3		حدول ۲	مسوان آب آراد	Ţ	
₹° mm		متحمي شده	عداكلر العاره دام مكي	Ţ	
- B - B - S سلامت اللامت	٦ اللاس	متخص غده	V-B ا بـــــــــــــــــــــــــــــــــــ	1-1	4
هدار توجنتر انتخاب شود ۱/۵۰		شخمي شده	حداکثر سنت ۱۳ آراد به سمان		
V2/0		حدول ١٠٠٠ کار ۴	مست آن آزاد به سمان	¥-1	
			سن. بوع دالهها	١-)	
OPC/ ""		منحص شده	موع سان	P	
10+9/A=TO N/ 2	100	, c ₂	مقاومت متوحظ هدف	1	
$(k = 1/57) 1/57 \times 5 = 9/A N/_{mm}^{2}$		ç	حاشه	7	
س/۱۷ مدون آرمانش ۶	•	7 5.	الحواف معيار	1-1	
مقاویت فشاری ۸۲ روزه 2 mm مقاویت فشاری	10 N/mm ²	شحص غده	مقاومت مشخصه	Ţ	-

TT

مرحله D مقادیر برای ۱ مترمکعب مخلوط آر مایتی $1 \text{ N/m}^2 = 1 \text{ MN/m}^2 = 1 \text{ MPa}$ OPC = سیمان برتلند معمولی، SRPC سیمان پرتلند ضد سولغات، RHPC سیمان پرتلند رودگیر، SSD اشباع با سطح خشک 17 1-0 TTT 工工 III Y P TT 1 10 عدار اصلاح شده نسبت آب بهسیمان ۴-۳ 工 Ì r I 1 شن نوع دانعها ماسه: نوع دانعها نسبت ۲۰ آزاد به میمان حداکثر سست ۲۰ آزاد به میمان ورن مخصوص بتن کل وزن شن و ماحه (دانهسنگی) تودەويزه موادسنگي (SSD) اسلامی یا ۵-۷ حداکثر اندازه دانه سکی مران آب آراد داندیندی ماسه نسبت ریز دانه (ماسه) مقدار ماسه قدار سیمان حداکتر فقدار سیمان حداقل فقدار سیمان مقاوست متوسط هدف مقاومت مشخصه الحراف عمار نوع سيمان ما شا (kg) سيمان ۲۹۰ TUK-TUS-ميا يا معاسه د_ا درو مستحمی شده منحص شده مشخص شده Y o o مشخص شده مشخص شده منخص شده منحمي شده C3 BS AAY جدول ٢ CS T CK. درصورت بزرگتربودن از مقدار ۳۹۰ kg/m کار بسرید. درمند ۳–۳ بگار بسرید. ∪^T (kg) - اللاسب ، - اللاسب ، - اللاسب OPC/ 2 1 0/00 TTYA- T90-114= 1940 kg/3 170 (kg) 1940-110=1540 1940 x 0/14 = 440 110 - 0/0 = TTO kg/m3 مقدار كوجكتر انتخاب شود مقاد يو درصد ۱۸ – ۱۵ (۱۲) تعیین شده ۵/۲ (kg)شن ۱۶۳۵ 110kg/m3 1000 Yo min

جدول ع فرم تكميل شده طرح مخلوط بتن با محدوديت حداقل مقدار سيمان

مرحله D 7 مقادیر برای مترمکعب مخلوط آومایشی OPC = سيمان يرتلند معمولي . SRPC سيمان يرتلند شد مولغات . RHPC سيمان يرتلند رودگير. SSD اشباع با سطح خشک $1 \text{ N/mm}^2 = 1 \text{ MN/m}^2 = 1 \text{ MPa}$ III TI I 江 3 Ĭ, TI 170 7-0 10 II T I Ţ مقدار اصلاح شده نسبت آب به سیمان ۴-۳ 1 حداکثر نسبت آب آراد به سیمان وزن مخصوص بتن کل وزن شن و ماسه (دانهسنگی) تودهویزه مواد سنگی (SSD) اسلامي با ۵-۷ حداکتر اندازه دانه سنگی مران آب آزاد نوع سيمان شن: نوع دائمها لمسة: نوع دائمها نسبت آب آزاد به سيمان دادمندی ماحه نصبت ریز دانه (عاجه) مقدار ماحه مقدار شن مقدار سیمان حداکثر مقدار سیمان حداقل مقدار سیمان بقاومت متوسط هدف مقاومت مشخصه انحراف معيار (kg) سيمان جدول ۲ شکل ۶ الما المالية دع مشخص شده مشخس شده مشخص شده مشخص شده منحص شده مشخص شده جدول ٧ فرم تكميل شده طرح مخلوط بتن با محدوديت حداكثر مقدار سيمان جدول ۲ c₁ c₂ T CK. S BS S. 0 So XXX OPC/ درصورت بزرگتربودن از مقدار همای kg/m3 بگار ببوید. 1 0/40 معاومت عشاری می از می ا -1 (kg) TTo kg/m Tro-0/7 = 040 kg/m3 o mm مد (kg) Do + 11/9=98 مقدار كوچكتر انتخاب شود مقاديو 1/4 فرض شده ∆∆° kg/m³ ناحمه ٢ (kg) ش kg/m3. kg/m3 kg/m3 kg/m3 مام

75

طرح مخلوط بتن براى روسازيها

٨ طرح مخلوط بتن براساس مقاومت كششى غيرمستقيم

بتنی که بمنظور استفاده در راهسازی و روسازی بتنی طرح می شود باید دارای مقاومت کششی معینی باشد . در این قسمت از طرح مخلوط اطلاعات لازم جهت طرح این نوع بتن و یا هر بتنی که می بایستی براساس مقاومت کششی مشخصی انتخاب شود آورده شده است .

اساس طرح کاملا" شبیه طرح مخلوط قبلی است لیکن بعلت تغییر مشخصه مقاوست اصلاحاتی در بندهای جداول قبلی و نیز در شکل ۲ طرح قبلی صورت می گیرد ، این اصلاحات در زیر خلاصه می گردد :

١-انحراف معيار (بند ١-٢)

هنگامی که نتایج آزمایشهای قبلی کمتر از ۴۰ نتیجه باشد در اینحالت عدد N/mm^2 بعنوان انحراف معیار اختیار می شود . با در دسترس بودن بیش از ۴۰ نتیجه از آزمایشهای گذشته عدد N/mm^2 می تواند اختیار شود . این مقادیر انحراف معیار برای همه سطوح مقاومت مشخصه قابل اعمال است .

۲_میزان آب آزاد به سیمان (بند ۱-۷)

بجای جدول ۲ که در طرح قبلی بکار میرفت از جدول ۸ که در زیر آمده است جهت تخمین مقاومت کششی با زمان استفاده شود .

۳ بجای استفاده از شکل ۴ از شکل ۸ برای رسم مقاومتهای مشخصه استفاده شود.

+ شکل Λ براساس دادههای بدست آمده از مقاومت و میزان آب به سیمان برای فاصله محدودی رسم شده است ، بهمین دلیل جدول Λ نیز محدود است به مقاومت بتنهائی که در آنها سیمان پرتلند معمولی استفاده شده است .

جدول ۸ مقاومت کششی غیرمستقیم تقریبی بتنهای ساخته شده از سیمان پرتلندمعمولی و با میزان آب به سیمان ۵/۵

زمان (روز)

نوع دانه سنگ	٠,	· Y	**	91
نشكسته	1/4	7/7	۲/۸	٣/٣
شكسته	7/7	1/9	4/8	4/1

٩ ـ طرح مخلوط بتن با مواد مضاف هوازا

بتن در حالت اشباع و در درجه حرارتهای زیر صغر در معرض خطر یخبندان قرار دارد .یخ زدن بتن در نهایت منجر به ترک ، ریزش و خرابی سطحی آن میگردد . نوع خسارت و خرابی بتن در یخزدگی بسیار متنوع بوده و با افزودن نمکهای ضدیخ در حقیقت افزایش می یابد ،

استفاده از مواد مضاف که در بتن ایجاد حباب هوا می کنند تا حد بسیار بالائی و از بروز و پیشرفت این خرابیهای یخزدگی جلوگیری می کند . کاربرد این مواد بخصوص در روسازیهای بتنی راه و فرودگاه اهمیت بسزائی دارد .

در این بخش از طرح بتن اطلاعاتی در خصوص تأثیر این مواد مضاف برروی مقاومت کارائی و وزن مخصوص بتن داده می شود . تأثیر مواد هوازا روی بتن بستگی به نسبت مواد و اجزا مخلوط ، نوع و دانه بندی شن و ماسه ، سیمان و نوع ماده هوازا دارد . اثرات مواد هوازا روی موارد فوق برای بتن های معمولی با میزان هوای ۳ تا ۷ درصد و تغییراتی که در طرح مخلوط لازمست اعمال شوند در قسمتهای بعدی توضیح داده می شود .

۹-۱ اثر مواد مضاف هوازا بر روی مقاومت بتن

بطورکلی با افزایش مواد هوازا مقاومت بتن کاهش می یابد. میزان این کاهش همانط ور که قبلا " ذکر شد به عوامل متعددی بستگی دارد، باتوجه به حدود مواد هوازا که در مخلوط بکار می رود و در این جزوه به آن توجه شده است می توان فرض نمود که برای هر ۱ درصد حجمی افزایش هوای ایجاد شده در مخلوط بتن کاهش مقاومتی به میزان ۵/۵ درصد فشار و ۴ درصد در کشش بتن نتیجه خواهد شد.

بمنظور تخمین مقدار آب به سیمان لازم در یک بتن با حباب هوا نقصان و کاهش مقاومت باید به نحوی در نظر گرفته شود . این کاهش با بالا بردن مقاومت متوسط هدف براساس رابطه ویر برای بتن با حباب هوا جبران می گردد . که در آن f_{c} مقاومت مشخصه بتن ، g در صدحجمی هوای ایجاد شده ، g ضریبی است که در حالت طرح بتن برای یک مقاومت فشاری مشخص برا بر ۵۵۵ م و در صور تیکه طرح برای رسیدن به مقاومت کششی مشخصی با برا بر ۴ م / ه اختیار می شود .

l -ra

مقدار اصلاح شده مقاومت متوسط هدف در شکلهای ۴ و ۸ در ادامه طرح بکار می رود .

۹-۲ اثر مواد مضاف هوازا روی کارائی بتن

اساسا" کاربرد مواد مضاف هوازا در بتن سبب افزایش کارائی آن میگردد. میزان تأثیر همانند مقاومت بتن به عوامل زیادی بستگی دارد. در اکثر حالات باتوجه به حدود کارائی و هوای موجود مخلوط های مشخص شده در این جزوه ، کاربرد مواد هوازا سبب افزایش کارائی از یک گروه به گروه بالاتر در بتنهای مشخص شده در جدول ۳ برای مقدارآب معین می شود ، این بدان معنی است که در طرح یک بتن با حباب هوا مثلا " اگر اسلامپ ه ۶ – ۳ میلیمتر خواسته شده است ، مقدار آب لازم باید در جدول ۳ برای اسلامپ ه ۳ – ۱ میلیمتر انتخاب شود ، علاوه بر اثر روی کارائی که با آزمایشهای اسلامپ یا B – ۷ مشخص می شود ، مواد هوازا در بتن تازه سبب افزایش چسبندگی و خاصیت پلاستیکی مخلوط نیز می شوند . بنابراین در پاره ای از موارد می توان نسبت ماسه در مخلوط را به میزان ۵ درصد کاهش داد که این امر منجر به کاهش جزئی در مقدار آب مخلوط نیز می شود .

٩-٣ وزن مخصوص بتن با حباب هوا

تخمین وزن مخصوص بتن تازه با حباب هوا نیز از روی شکل ۵ انجام می گیرد . تنها تفاوت این است که از مقدار تعیین شده وزن مخصوص بتن با استفاده از شکل ۵ باید مقدارزیرکسر گردد .

10 ×a × RDA

که در آن:

a = مقدار درصد ححمی هوای ایحاد شده

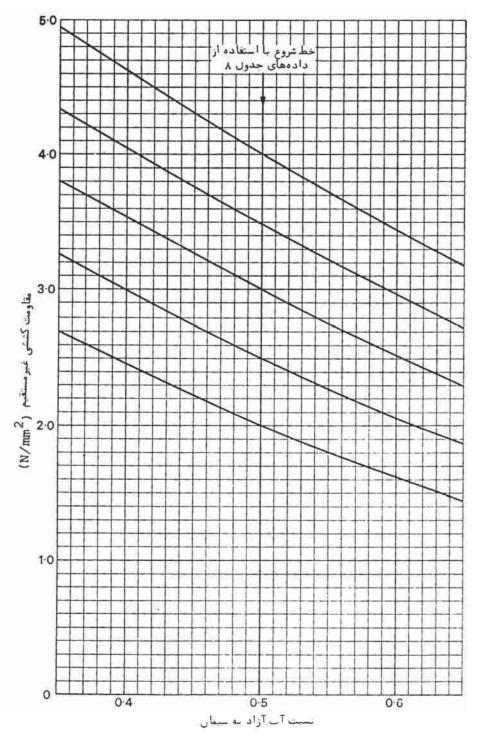
 RD_A = توده ویژه دانههای سنگی که براساس حالت اشباع با سطح خشک بدست Tمده است (در صورت عدم انحام Tزمایش اعداد T و T با T می توانند انتخاب شوند) .

۹-۴ اصلاحات لازم در مراحل طرح مخلوط بتن

اساس طرح مخلوط با حباب هوا با مخلوط های معمولی یکیست ، بهرحال جهت تأثیرعوامل ذکر شده در بخشهای ۱-۹ تا ۹-۳ اصلاحات زیر در بندهای مختلف و طرح و در شکل ۲ باید صورت پذیرد .

1) بند ۲-۴ مقاومت متوسط هدف

مقاومت متوسط هدف که باتوجه به مقاومت مشخصه بدست آمده است و همچنین حاشیه مقاومت در بند ۱ـ۳ بایستی براساس اصلاحات پاراگراف ۱ـ۹ برای مقادیر جدید مجددا " محاسبه شوند .



شکل ۸_ارتباط بین مفاومت کششی غیرمستقیم و نسبت آب آراد به سیمان ۴۰

۲) بند ۲-۳ میزان آب آزاد

برای ملحوظ داشتن تأثیر مواد هوازا در افزایش کارائی بتن ، مقدار آب لازم مخلوط باید برمبنای کارائی یک سطح پائینتر از کارائی مشخص شده از روی جدول ۳ بدست آید .

٣) بند ۴_۲ وزن مخصوص بتن

برای ملحوظ داشتن تأثیر ماده هوازا در کاهش وزن مخصوص بتن، وزن مخصوص بدست آمده از شکل ۵ برای بتن معمولی باید همانطوری که در پاراگراف ۹-۳ بیان شد تقلیل یابد.

ها مخلوط های آزمایشی بتن با حباب هوا

در بتن با حباب هوا علاوهبر آزمایشهای که باید بر روی آن مطابق پاراگراف ۶ ـ ۴انجام شود ، آزمایش تعیین میزان هوا نیز براساس استاندارد BS1881 قسمت دوم ضرورت پیدا می کند. نتایج این آزمایش حتی بر نتایج آزمایشهای دیگر اولویت دارد ، بنابراین مخلوط آزمایشی لازمست به منظور تولید میزان مشخص هوا در بتن طرح گردد ، البته می توان حجم حبابهای هوا را با تخمین نیز تعیین نمود .

ه ۱ ــ مثال در مورد طرح بتن با حباب هوا

T خرین مثال طرح مخلوط بتن که در جدول ρ منعکس است مربوط به طرح بتن با حباب هوا جبهت رسیدن به یک مقاومت کششی غیرمستقیم مشخص میباشد . در این مثال شن شکسته ماسه نشکسته بعنوان مصالح سنگی بکار میرود . مقادیر زیر بعنوان مشخصات طرح درجدول ρ ورده شده است :

1_ مقاومت کششی غیرمستقیم مشخصه ۲۸ روزه 2 N/mm / ۱/۸ N/mm بند ۱_۱ مقاومتهای پائین تر از مقاومت مشخصه) بند ۱_۵ بند ۱_۵ ۲_ سیمان پرتلند معمولی بند ۱_۵ بند ۲٫۵ میلیمتر بند ۱_۸ بند ۱_۸ بند ۱_۸ بند ۱_۸ بند ۳٫۵ میزان هوای مخلوط ، ۲٫۵ کیلوگرم در مترمکعب بند ۳٫۵ میزان هوای مخلوط ، ۴٫۵ درصد بند ۱_۴_۱ بند ۱_۴٫۵ درصد

همانطور که در بخش Λ ذکر آن رفت انحراف معیار $N/_{mm}$ $N/_{mm}$ و ماسه همانطور که در جدول ρ نشان داده شده است مشخص شده اند:

بند ۱_۶	نوع دانههای سنگی : ماسه نشکسته و شن شکسته
1-4 34	توده ویژه دانههای سنگی ، ۲/۶۵
بند ۵-۱	دانهبندی ماسه، ناحیه ۲

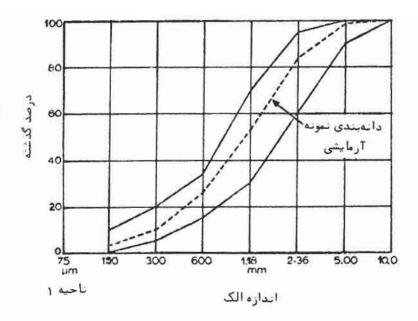
طرح مخلوط همانند مراحل ذکر شده در قسمت ۷ این جزوه و با اصلاحاتی که درقسمتهای Λ و ۹ ذکر آن رفت ادامه می یابد. در مرحله اول طرح بند Λ براساس میزانهوا در بتن و براساس موارد پاراگراف Λ اصلاح می شود . جدول Λ و شکل Λ بجای حدول Λ و شکل Λ برای تعیین نسبت Λ آزاد به سیمان بکار می روند (بند Λ) .

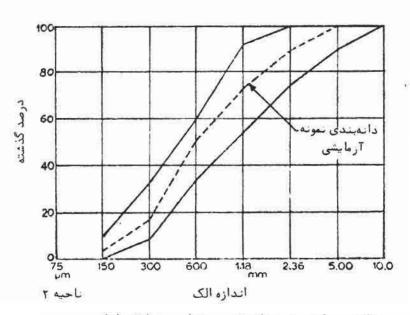
در تعیین مقدار آب آزاد مورد نیاز مخلوط (بند ۲-۳)، از مقادیر داده شده در جدول ۳ که براساس نوع شن و ماسه می باشد استفاده می شود. در مرحله ۲ باید توجه داشت که اگرچه اسلامپ خواسته شده ۲۵ میلیمتر بوده و لذا در گروه ه۲-ه ۱ میلیمتر قرار می گیرد لیکن آب لازم باید براساس اسلامپ یک گروه پائین تر یعنی بین ه ۱-ه میلیمتر مطابق پاراگراف ۹-۲ انتخاب گردد، اصلاح دیگر در طرح مخلوط بتن فوق در مرحله ۴ می باشید که وزن مخصوص بتن (بند ۴-۲) براساس موارد ذکر شده در پاراگراف ۹-۳ با تغییراتی تعیین می گردد.

1770	400	140 124	(44)	روی ۱۳۰ برای مترمک	معاديو براي، مترمكب مخلوط آزمايشي	S .
		1 /1-1				
1AY0-700 = 1170	1AYO-Y		5	مقدارشن	Ĩ.	
1×40 × 0/11 = ×00	AYD X O/		C	مقدار ما عه	7-0	
17-17 Louis	(11)		5 Di	السيت ريز دانه (مامه)	10	
نا هيد ا			BS AAT	دانهبندی ماسه	1-0	D
TO = INVOKE/m	0-110-11	111	7-9 eye'ee'e 24	كل ورن شن و ماسه (دانهستكي)	T	
1170-(10X1/0X1/70)-1110 Kg/ 3	oxi/axi/r	1170-()	5	وزن مخصوص بش	1	
7/50 000	17		7	تودەويزە موادسنكى	1-1	4
				مقدار اصلاح شده نسبت آب،ه سيمان ٢-٢	F-F C	
د ۲-۱ این عدد و	را درمحاسبان،	上一十十二十二十二十二十二十二十二十二十二十二十二十二十二十二十二十二十二十二十				
ورت يزر تتر بودن ا	ر مقدار ،	درصورت بزر تتر بودن از مقدار کی ۲۸۵ دورت		حداقل مقدار سيمان	7-7	
. м9/ш3				حداكثر مقدار سيمان	7-	
140 - 0/40 = 110 Kg/	140-01		C ₃	مقدار سمان	1-1	1
T (110)+ T(140) = 140 x9/m3	(A)+ +(D)		پاراکراف ویهادل ۲ و	ميزان اب ازاد	7-1	
To mm	-		مشخص شده	حداكتر انداره دائه سكى	1-1	
L V -B - S	= Yo mm L	14	مشخص شده	اسلامب يا 8-٧	1_1	7
		00/0	مسخفی سده	حداثتر سبت آب آزاد به سیمان	亡	
مقدار كوچكتر انتخاب عود	نو د	0/40	حدول م وتكليم	نسبت آب آراد به سهان		
		نشكسته		مأسه: نوع دائمها		
		2.5.	•	ئن: بهر دانهها	Į.	
		OPC/	شخص شده		7]	
1/1-(1-0/01×1/0)-1/1 N/mm	- 0/01 X 1/	17.1.7	1-10,5,7,76 C	مرن هو	1 1 1	
1/A + 1/1 = 1/1 N/mm	1/ > + 1	٥٩٠٥		معاومت متوسط هدف	Ţ	
) 1/1 × 0/7 = 1/1 N/mm	-	$(x = \tau/\tau\tau)$	ć,	حاشيه	1	
۱/ ميا حدون آزمايش 2 mm	N/m2	ii)	محش	انحواف معيار	Ţ	
ت درصد مقاومتهای	كمتراز مقاومت					
مقاومت كششي غبرمستقيم	سم ۸۲ روزه	1/A N/mm2	مشخص غده	مقاومت مشخصه	ī	-
1	مقادير		منا یا محاسی		ŧ	مرحله

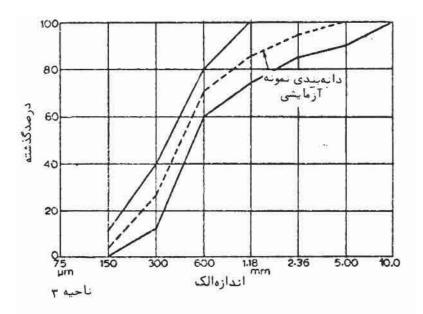
 $1 \text{ N/m}^2 = 1 \text{ MN/m}^2 = 1 \text{ MPa}$

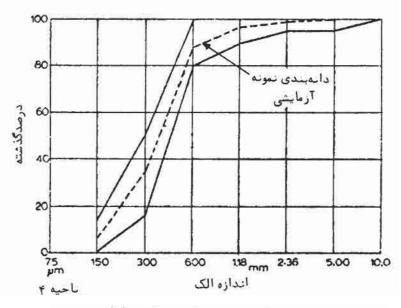
۴۳





شکل مربوط به حدود دانمبندی در نواحی ۱ تا ۴ براساس BSAAT





شکل مربوط به حدود دانهبندی در نواحی ۱ تا ۴ براساس BS ۸۸۲

جدول مربوط به دانهبندی مناسب برای شن برطبق BS ۸۸۳

יייאט נו האאוט א בל ויינון אייין אייין אייי אייי אייי אייי אייי	6	ŧ	1	ì	3	3	ī	Ĭ	نمره ٨	7/75
in انداره الحک دانداره انداره الحملی با یک انداره انداره الحملی با یک انداره انداره الحملی داندها انداره الحملی الحم	0-10	°-1°	٥٥	Ţ	1	0-10	0-10	° - ۵	**	0/00
انداره الک انداره الک انداره الله دانمهای یا یک انداره الله انداره الله دانمها الله انداره الله انداره الله انداره الله انداره الله انداره الله انداره الله الله الله الله الله الله الله ا	10-100	000	0-YA	° D	1	۵۰-۸۵	T0-50	10-40	> -1	10/0
الداره الحك الداره الحك الداره الحك دالمعلى با يك الداره الحك دالمعلى دالمعلى الم يك الداره الحك الداره الحك دالمعلى الم يك الداره الحك الم يك الداره الحك دالمعلى الم يك الداره الحك الم يك الداره الحك دالمعلى الم يك الداره المعلى الم يك الداره المعلى الم يك المعلى الم يك المعلى ا	100	10-100	Ī	ţ	l)	90-100	3	1	-1-	14/0
الداره الحد ورسي عبوري ار الك الداره الحي دالمعلى با يك الداره الله الداره الحي دالمعلى با يك الداره الله الداره الحي دالمعلى الله الله الله الله الله الله الله ال	1	100	100	070			90-100	TO-Y.	-4)-1	Yo/0
انداره ال انداره ان	1	1	100	10-100	°-T°		- 0	90-100	-i-	44/0
اسعی دایمهای با یک ایداره اسعی دایمهای با یک ایداره استا ۱۳ استا ۱۳ ایداره اسعی دایمها استا ۱۳ ایداره اسعی دایمها استا ۱۳ ایداره استا ۱۳ سس ۱۴ سس ۱۳ سس	ų.	1	1	100	١٠٠٠ -		1	ĩ	7	64/0
اسعی دایههای با یک اندازه الک اندازه الله اندازه اندازه الله اندازه اندازه الله اندازه الله اندازه الله اندازه الله اندازه الله اندازه اندازه الله اندازه الله اندازه الله اندازه	£	Ê	dį	1	100	ĵ		100	1	Y0/0
ار الک	Y " "	n 14 mm	A. Lo un	1 4° min	1 4 1. In	1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1	* * * * * * * * * * * * * * * * * * *	1 4 1 1 7 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1	in	mm
درصد ورسی عبوری ار الک							انداره اسعى	، دانهها		
	احاره احمي	داعماي	ا کے ا	داره			درصد ورسی	عبوری ار الک	ν.Ι	اره الک

فهرست منابع و مراجع

- Road Research Laboratory. Design of concrete mixes. Road Note No 4, 2nd Edition. London, HMSO, 1950.
- 2 British Standards Institution. PD 5686: 1972. The use of SI Units. London, BSI, 1972.
- 3 British Standards Institution. BS 12: Part 2: 1971. Portland cement (ordinary and rapid-hardening). London, BSI, 1971.
- 4 British Standards Institution. BS 4027: Part 2: 1972. Sulphate-resisting Portland cement. London, BSI, 1972.
- 5 British Standards Institution. BS 882: Part 2: 1973. Coarse and fine aggregates from natural sources. London, BSI, 1973.
- 6 British Standards Institution. BS 1047: 1952. Air-cooled blastfurnace slag coarse aggregate for concrete. London, BSI, 1952.
- 7 Metcalf, J B. The specification of concrete strength. Part II. The distribution of strength of concrete for structures in current practice. RRL Report LR 300. Road Research Laboratory, 1970.
- 8 British Standards Institution. CP 110: 1972. The structural use of concrete. London, BSI, 1972.
- 9 British Standards Institution. BS 1881: Part 2: 1970. Methods of testing fresh concrete. London, BSI, 1970.

- 10 McIntosh, J D and Emtroy, H C. The workability of concrete mixes with in aggregates. Research Report 2. Cement and Concrete Association, 1955.
- British Standards Institution. BS 1881: Part 3: 1970. Methods of making and curing test specimens. London, BSI, 1970.
- 12 Teychemé, D C. Recommendations for the treatment of the variations of concrete strength in codes of practice. Materials and Structures, Vol 6, No 34, pp 259-267, 1973. (Also Building Research Establishment Current Paper CP 6/74.)
- 13 Comité Européen du Béton/Fédération Internationale de la Précontrainte (European Committee for Concrete/ International Federation of Prestressed Concrete). International recommendations for the désign and construction of concrete structures. FIP 6th Congress, Prague, June 1970. London, Cement and Concrete Association, 1970.
- 14 British Standards Institution. BS 1881: Part 1: 1970. Methods of sampling fresh concrete. London, BSI, 1970.
- British Standards Institution. BS 1881: Part 4: 1970.
 Methods of testing concrete for strength. London, BSI, 1970.
- 16 Ministry of Transport. Specification for road and bridge works. London, HMSO, 1969.
- 17 Cornelius, D F. Air-entrained concretes: a survey of factors affecting air content and a study of concrete workability. RRL Report LR 363. Road Research Laboratory, 1970.

نشانی خیابان انقلاب خیابان فروردین خیابان شهید روانمهر نرسیده به فخررازی پلاک ۱۵۸ تلفن: ۴۴۰۶۰۴۱-۶۴۱۹۱۵۲ فروشگاه خیابان انقلاب بین فروردین و اردیبهشت مقابل دبیرخانه دانشگاه تهران کتابفروشی علم و صنعت ۱۱۰ شابک: ۴۴-۲۳۷۴-۴۴۰

ISBN: 964-6374-44-1