

نباشد. هم چنین اگر حداکثر اندازه سنگدانه‌ها از ۱۹ میلی متر کمتر باشد (تا ۹/۵ میلی متر) حداکثر می‌توان 50 kg/m^3 به مقادیر زیر اضافه نمود که مجموعاً با توجه به تعیین عیار سیمان و افزایش روانی با بکارگیری بوزولان‌ها و سرباره‌ها این افزایش به 100 kg/m^3 محدود می‌شود (به جز در مورد بتن‌های خودتراکم)

حداکثر ذرات ریز با خلیل ریز برای حداکثر اندازه ۱۹ تا ۳۸ میلی متر

| ذرات ریزتر از 15 mm میلی متر kg/m^3 | ذرات ریزتر از 30 mm میلی متر kg/m^3 | عیار سیمان |
|---|---|------------|
| ۳۷۵ | ۴۷۵ | ۳۰ با کمتر |
| ۴۲۵ | ۵۲۵ | ۳۵ |

پیوست ۸: مثال‌هایی از طرح مخلوط بتن

- مثال ۱-

مطلوب است طراحی مخلوط اولیه بنی برای ساخت سالوده تنی منع یک ساختمان و تعیین مقادیر، سیمان، آب آزاد، آب کلن، سنگدانه ریز و درشت اشاع با سطح خشک و خشک و وزن بک متر مکعب بتن تازه با توجه به اطلاعات مربوط به نتایج آزمایش‌های انجام شده بر روی مصالح مصرفی در حالی که بتن ریزی با جرنقیل و ناوه کامیون مخلوط کن، انجام گردد. اطلاعاتی در مورد نحوه ساخت بتن و کنترل و نظارت آن وجود ندارد.

جدول ۱- اطلاعات و داده‌های مربوط به بتن مورد نظر (مقاومت، دوام و...)

| | | |
|--------------------|-------------------|----------------------------------|
| ۲۰ | Mpa | f _c ۲۸ روزه |
| - | Mpa | انحراف معیار بتن S |
| ۵۰ و ۷۰ | mm | اسلام پ متوسط پس از ۵ و ۳۰ دقیقه |
| ۰/۵۵ | W/C | حداکثر مجاز نسبت آب به سیمان |
| ۳۰۰ | Kg/m ³ | حداقل سیمان مجاز |
| ۲۵۰ | Kg/m ³ | حداکثر سیمان مجاز |
| متوسط تا درشت بافت | | نمای مورد نیاز |

جدول ۲- اطلاعات و داده‌های مربوط به سیمان مصرفی

| نوع سیمان | چگالی ذرات سیمان | مقاومت فشاری ملات استاندارد |
|--------------|------------------|-----------------------------|
| پرتلند ۱-۳۲۵ | - | - |

جدول ۳- اطلاعات و داده‌های مربوط به سنگدانه‌ها

| چگالی ذرات | شن | ماسه |
|------------|------|-------|
| SSD | ۲/۵۶ | ۲/۴۸۰ |

| ۲/۷ | ۲/۳ | درصد ظرفیت جذب آب |
|---------|---------|-------------------|
| گردگوشه | گردگوشه | شکل |
| - | - | درصد شکستگی |
| - | ۲۰ | درصد پولکی |
| - | ۲۳ | درصد کشیدگی |

جدول ۴- دانه‌بندی سنگدانه

| ۰/۱۵ | ۰/۲ | ۰/۶ | ۱/۱۹ | ۲/۲۸ | ۴/۷۵ | ۹/۵ | ۱۲/۵ | ۱۹ | ۲۵ | الک |
|------|-----|-----|------|------|------|-----|------|-----|-----|------|
| | | | | . | ۱ | ۱۵ | ۴۰ | ۷۰ | ۱۰۰ | سن |
| ۲ | ۶ | ۱۵ | ۳۰ | ۶۰ | ۸۹ | ۱۰۰ | ۱۰۰ | ۱۰۰ | ۱۰۰ | ماسه |

راه حل -

گام ۱: تعیین مقاومت فشاری متوسط لازم برای طرح مخلوط بتن (مقاومت هدف)

از آن جا که هیچ گونه اطلاعاتی در مورد کارگاه و نحوه ساخت سن و کسرل و نظرارت آن وجود ندارد و صفحه

طبقه بندی کارگاه مشخص نیست؛ بنابر این از حاشیه امنیت پیشنهادی و توصیه شده آبا استفاده می‌کنیم.

$$f_{cm} = f_c + (SM) = ۲۰ + ۸/۵ = ۲۸/۵ \text{ Mpa}$$

گام ۲: تعیین سهم سنگدانه‌ها با توجه به دانه‌بندی مطلوب

دانه‌بندی مطلوب بین منحنی A و B و نزدیک تر به منحنی A می‌باشد زیرا بافت دانه‌بندی ریز با متوسط

مد نظر نمی‌باشد و می‌توان از دانه‌بندی درشت تری استفاده نمود. شماربین n از ۵۵، ۰/۶۷. انتخاب می‌شود. حداقل اندازه سنگدانه ۲۵ میلی متر است. در حدس اول سهم ماهه ۴۰ و سهم سن ۶۰ درصد منظور می‌گردد. لازم به ذکر است که ماسه موجود تقریباً درشت ترین دانه‌بندی را در ارتباط با استاندارد احbarی ایران

دار! می‌باشد.

| ۰/۱۵ | ۰/۲ | ۰/۶ | ۱/۱۹ | ۲/۲۸ | ۴/۷۵ | ۹/۵ | ۱۲/۵ | ۱۹ | ۲۵ | الک |
|------|-----|-----|------|------|------|-----|------|------|-----|------------------|
| | | | | ۰/۶ | ۹ | ۲۴ | ۴۲ | ۶۰ | ۶۰ | ۶ درصد شن. |
| ۰/۸ | ۲/۴ | ۶ | ۱۲ | ۲۴ | ۳۵/۶ | ۴۰ | ۴۰ | ۴۰ | ۴۰ | ۴ درصد ماسه |
| ۱ | ۲ | ۶ | ۱۲ | ۲۴ | ۴۶ | ۴۹ | ۶۴ | ۸۲ | ۱۰۰ | مخلوط سنگدانه |
| ۴ | ۹ | ۱۶ | ۲۵ | ۳۶ | ۴۹ | ۶۷ | ۷۵ | ۸۹ | ۱۰۰ | منحنی B (n=۰/۵) |
| ۲ | ۰ | ۹ | ۱۰ | ۲۴ | ۳۸ | ۵۷ | ۶۷ | ۸۵ | ۱۰۰ | منحنی ۰/۵۵ |
| ۱ | ۳ | ۶ | ۱۱ | ۱۹ | ۳۲ | ۵۱ | ۶۲ | ۸۳ | ۱۰۰ | منحنی A (n=۰/۶۷) |
| | | | | ۰/۱۵ | ۸/۲ | ۲۲ | ۳۸/۵ | ۵۵ | ۵۵ | ۵۵ درصد شن |
| ۱/۹ | ۲/۷ | ۶/۸ | ۱۳/۵ | ۲۷ | ۴۰ | ۴۵ | ۴۵ | ۴۵ | ۴۵ | ۴ درصد ماسه |
| ۱ | ۳ | ۷ | ۱۲/۵ | ۲۷ | ۴۰/۵ | ۵۳ | ۶۷ | ۸۳/۵ | ۱۰۰ | مخلوط سنگدانه |

وضعیت فعلی باعث شده است منحنی مخلوط سنگدانه با سهم ۴۰ درصد شن و ۶۰ درصد ماسه تقریباً منطبق بر منحنی A باشد و خیلی درشت است. اگر سهم ماسه ۴۵ درصد و شن ۵۵ درصد باشد مخلوط حاصله (به ویژه در بخش های ریز) از وضعیت بهتری برخوردار خواهد شد. به هر حال در این طرح از همان سهم ۵۵ درصدی شن و ۴۵ درصدی ماسه بهره می‌گیریم. هرجند سهم ماسه ۴۲/۵ و سهم شن ۵۷/۵ درصد نز قابل فیوں بمنظور می‌رسد.

گام ۳: محاسبه مدول نرمی مخلوط حاصله

مجموع درصدهای تجمعی مانده روی الک های مورد نظر تقسیم بر ۱۰۰ همان مدول نرمی مخلوط سنگدانه بدست آمده است باید دقت داشت در تعريف مورد نظر الک ۲۵ و ۱۲/۵ میلی متر وجود ندارد.

$$F.M. = \frac{۱۶/۵ + ۴۷ + ۵۹/۵ + ۷۳ + ۸۶/۵ + ۹۳ + ۹۷ + ۹۹}{۱۰۰} = ۵/۷۲$$

مدول ریزی منحنی A_۱، منحنی B_۱ و n=۰/۵۵ به ترتیب ۵/۶۲، ۵/۹۴ و ۵/۰۵ می باشد و جایگاه منحنی حاصله را در این رابطه نیز می توان حدس رد. اگر سهم ۴۰ درصد ماسه بکار می رفت، مدول ریزی حاصله ۵/۸۸ بود که به مدول ریزی A_۲ بسیار نزدیک بود.

گام ۴: تعیین چگالی متوسط اشباع با سطح خشک مخلوط سنگدانه با توجه به سهم ۴۵ درصدی ماسه و ۵۵ درصدی شن، چگالی متوسط عبارت است از

$$\rho_{Ass} = \frac{\frac{1}{۰/۵۵} + \frac{1}{۰/۴۵}}{\frac{۲/۵۶۰}{۲/۴۸۰}} = ۲/۵۲۳$$

در صورت تعیین حجم سنگدانه، نیازی به محاسبه این مقدار نیست.

گام ۵: تعیین نسبت آب به سیمان

با توجه به این که سیمان از نوع پرتلند ۱-۳۲۵ و فاقد نبجه مقاومتی ملات ماسه سیمان استاندارد می باشد و شن گردگوش استفاده شده است می توان از منحنی R-۳۲۵ استفاده نمود در حالی که هیچ گونه مصروف روان کننده ای نیز در دستور کار نیست. بنابر این با داشتن مقاومت هدف استوانه ای ۲۸ روزه برابر ۲۸/۵ عمل نسبت آب به سیمان در حدود ۰/۵۲ بdst است می آید که کمتر از حداقل مجذز است.

گام ۶: تعیین مقدار آب آزاد طرح مخلوط

با توجه به این که می توان بتن را در رده S منظور نمود و با توجه به گردگوشگی سنگدانه ها از شکل ۶-۴ (نیاز به آب کم) استفاده می شود و با در نظر گرفتن مدول نرمی ۵/۷۲، مقدار آب آزاد در حدود ۱۵۲ کیلوگرم بdst است می آید.

گام ۷: تعیین مقدار سیمان طرح مخلوط

با توجه به نسبت آب به سیمان و آب آزاد بدست آمده می‌توان عبار سیمان را تعیین کرد.

$$C = \frac{152}{0.152} = 292/5 \text{ kg/m}^3$$

با توجه به این که حداقل سیمان ۳۰۰ کیلوگرم می‌باشد بنابراین باید عبار سیمان را ۳۰۰ کیلوگرم در نظر گرفت و عملأً مقدار آب را نیز می‌توان ۱۵۶ کیلوگرم منظور نمود زیرا نسبت آب به سیمان باید از ۰.۱۵۲ بیشتر شود. در این طرح عبار سیمان ۳۰۰ کیلوگرم و آب ۱۵۶ کیلوگرم می‌تواند بکار رود و ممکن است اسلامپ بن بیشتر از ۲۰ مبلی متر گردد.

گام ۸: تعیین مقدار سنگدانه اشباع با سطح خشک

با استفاده از رابطه حجم مطلق می‌توان مقدار کل سنگدانه بن را با فرض ۱ درصد هوا در تن (معادن ۱۰ لیتر) بدست آورد اما نیاز به چگالی ذرات سیمان وجود دارد. طبق این راهنمای چگالی ذرات سیمان نوع ۱-۳۲۵ بین ۰.۱۰ تا ۰.۱۰۵ می‌تواند فرض شود زیرا نتیجه آزمایشی برای تعیین این مقدار وجود ندارد.

چگالی ذرات سیمان در این مثال ۰.۱۰۵ فرض می‌گردد.

$$A_{SSD} = 2/522 \left(1 - \frac{300 - 156}{2/1} - 1 \right) = 1875 \text{ Kg/m}^3$$

با توجه به سهم هر یک از سنگدانه‌ها مقدار سنگدانه درشت و ریز اشباع با سطح خشک عبارتند از:
 $G_{SSD} = 1875 \times 0.105 = 192.75 \text{ Kg/m}^3$
 $S_{SSD} = 844 \text{ Kg/m}^3$

بهترست ابتدا حجم کل سنگدانه بدست آید و سپس حجم هر یک و وزن آن ها محاسبه شود.
 $V_{ASSD} = 724/25 \text{ lit}$

$$V_G = 40.8/94 \text{ lit} \quad , \quad V_S = 224/5 \cdot 1 \text{ lit} \quad , \quad G_{SSD} = 1.46/5 \text{ Kg/m}^3 \quad , \quad S_{SSD} = 829/5 \text{ Kg/m}^3$$

گام ۹: تعیین مقادیر سنگدانه خشک و آب کل

برای این که بتوان مخلوط آزمون را ساخت بهتر است از مقادیر سنگدانه خشک و آب کل بهره بگیریم.

$$\begin{cases} G_d = \frac{1.31}{1 + 0.1023} \approx 100.8 \text{ kg/m}^3 \\ S_d = \frac{844}{1 + 0.1023} \approx 814 \text{ kg/m}^3 \end{cases}$$

حالات اول:

$$\begin{cases} G_d = \frac{1.46/5}{1 + 0.1023} \approx 1023 \text{ kg/m}^3 \\ S_d = \frac{829/5}{1 + 0.1023} \approx 800 \text{ kg/m}^3 \end{cases}$$

حالات دوم:

آب کل مجموع آب آزاد و آب موجود در سنگدانه‌ها در حالت اشباع با سطح خشک است.