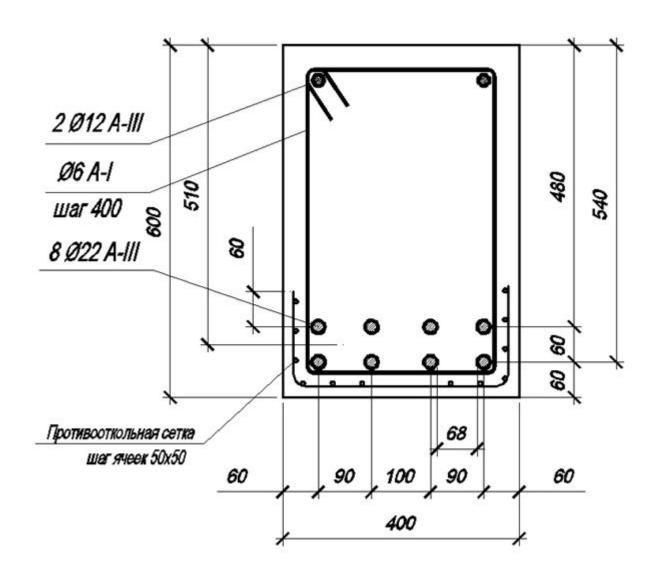
Расчет железобетонной балки

Прямоугольная балка

Расчет балки. Итог расчета



СП 63.13330.2012

Бетонные и железобетонные конструкции.

Основные положения.

Актуализированная редакция СНиП 52-01-2003 (с Изменениями N 1, 2, 3)

ПОСОБИЕ

по проектированию бетонных и железобетонных конструкций из тяжелых

и легких бетонов без предварительного напряжения арматуры

(к СНиП 2.03.01-84)

Расчет балки 1 группа предельных состояний

- Расчет прочности нормального сечения
- Расчет прочности наклонных сечений:
 - Конструирование каркаса
 - Обеспечение прочности по наклонной трещине
 - Расчет прочности сжатой полосы между наклонными трещинами

Расчет балки 2 группа предельных состояний

- о расчет по образованию трещин;
- о расчет ширины раскрытия трещин;
- о расчет по закрытию трещин;
- расчет по деформациям (расчет прогибов с учетом наличия или отсутствия в элементе трещин).

Таблица 6.8

Вид	Бетон		Расче	тные	сопро	тивле	ения б	етона	$a R_b$, R	bt , MI	Та, дл	я пред	дельн	ых со	стоян	ий пе	рвой г	руппы	ы при	класс	е бет	она по
											прочн	юсти	на сж	атие								
		B1,5	B2	B2,5	B3,5	B5	B7,5	B10	B12,5	B15	B20	B25	B30	B35	B40	B45	B50	B55	B60	B70	B80	B90
Сжатие осевое (призменная прочность) <i>R_b</i>	Тяжелый, мелко- зернистый и напря- гающий	•	5	-	2,1	2,8	4,5	6,0	7,5	8,5	11,5	14,5	17,0	19,5	22,0	25,0	27,5	30,0	33,0	37,0	41,0	44,0
	Легкий	_	2	1,5	2,1	2,8	4,5	6,0	7,5	8,5	11,5	14,5	17,0	19,5	22,0	-	-	6-2	8-1		_	12
	Ячеистый	0,95	1,3	1,6	2,2	3,1	4,6	6,0	7,0	7,7	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	ii -
Растяжение осевое <i>R_{bt}</i>	Тяжелый, мелко- зернистый и напря- гающий	-	-	-	0,26	0,37	0,48	0,56	0,66	0,75	0,90	1,05	1,15	1,30	1,40	1,50	1,60	1,70	1,80	1,90	2,10	2,15
	Легкий	-	1	0,20	0,26	0,37	0,48	0,56	0,66	0,75	0,90	1,05	1,15	1,30	1,40	-	-	H=0	8-	-	-	12
	Ячеистый	0.09	0.12	0.14	0,18	0.24	0.28	0.39	0,44	0,46	10	_	_	· -	-	120	(- 20)	-2	-	= 30	=	d 12

Таблица 6.11

Бетон		Знач	ения	начал	ьного	моду	ля уп	ругости				и иит кэ вн		яжени	и E_b ,	МПа	10-3	, при	класс	е бет	она п	0
	B1,5	B2	B2,5	B3,5	B5	B7,5	B10	B12,5		•	B25			B40	B45	B50	B55	B60	B70	B80	B90	B100
Тяжелый	-	-	-	9,5	13,0	16,0	19,0	21,5	24,0	27,5	30,0	32,5	34,5	36,0	37,0	38,0	39,0	39,5	41,0	42,0	42,5	43
Мелкозернистый групп:				1.																		
A-	-	-	-	7,0	10	13,5	15,5	17,5	19,5	22,0	24,0	26,0	27,5	28,5	-	-	-	-	-	-	-	-
естественного												141-7										_
твердения				,																		
Б - автоклавного твердения	_	-	-		-	-	-	-	16,5	18,0	19,5	21,0	22,0	23,0	23,5	24,0	24,5	25,0	-	-	-	-
Легкий и поризованный марки по средней плотности: D800		-	4,0	4,5	5,0	5,5	•	•	-	-	•	-	-	_	-	E SE	-	-	-	-	-	-
D1000	_	-	5,0	5,5	6,3	7,2	8,0	8,4	- 7	-	-	-	_	_	_	_	_	-	-	_	_	-
D1200	-	-	6,0	6,7	7,6	8,7	9,5	10,0	10,5	-	-	-	-	-	_	_	-	-	-	-	_	-
D1400	-	-	7,0	7,8	8,8	10,0		(200 pt 100 pt 1	12,5	13,5	14,5	15,5	-	-	_	-	-	-	-	-	-	-
D1600	-	-	-	9,0	10,0	11,5	383	13,2	14,0	100		3.7		-	-	-	-	-			-	-
D1800	-,	-	-	-	11,2	13,0	57.	14,7	15,5	30	955	8.2	1.7		-	-	-		-	-	-	-
D2000	- I	-	-	-	-	14,5	16,0	17,0	18,0			22,0			-	-	-	-		-	-	-

Таблица 6.14

Класс арматуры	Значения расчетного сопротивления арматуры д	ля предельных состояний первой группы, МПа
	растяжению R_s	сжатию R_{sc}
A240	210	210
A400	350	350
A500	435	435(400)
A600	520	470(400)
A800	695	500(400)
A1000	870	500(400)
B500	435	415(380)
B _p 500	415	390(360)
B _p 1200	1050	500(400)
B _p 1300	1130	500(400)
B _p 1400	1215	500(400)
B _p 1500	1300	500(400)
B _p 1600	1390	500(400)
K1400	1215	500(400)
K1500	1300	500(400)
K1600	1 390	500(400)
K1700	1475	500(400)

Примечание - Значения R_{sc} в скобках используют только при расчете на кратковременное действие нагрузки.

Таблица 6.15

Класс арматуры	Расчетные значения сопротивления поперечной арматуры (хомутов и отогнутых стержней) растяжению для предельных состояний первой группы, МПа
A240	170
A400	280
A500	300
B500	300

Коэффициент условия работы бетона по п.

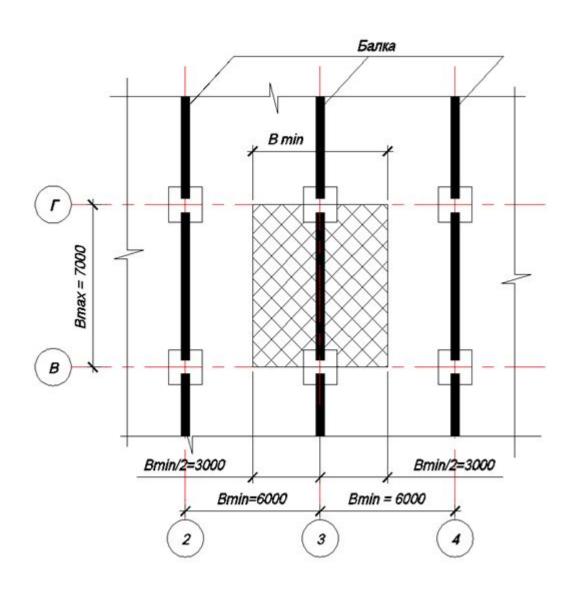
6.1.12: a) γ_{b1} - для бетонных и железобетонных конструкций, вводимый к расчетным значениям сопротивлений R_b и R_{bt} и учитывающий влияние длительности действия статической нагрузки:

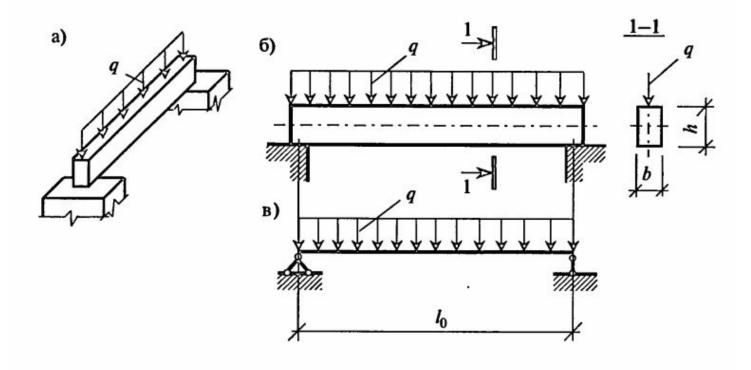
 γ_{b1} = 1,0 при непродолжительном (кратковременном) действии нагрузки;

 γ_{b1} = 0,9 при продолжительном (длительном) действии нагрузки. Для ячеистых и поризованных бетонов γ_{b1} = 0,85;

Таблица 3.7.1.2 - Сбор нагрузок на покрытие

№ п/п	Наименование	$\frac{\text{Нормативная}}{\text{T/M}^2}$	Коэф. ответств.	Коэф. перегруз	Расчетная _{т/м} ²
1	Рубероидный ковер	0.045	1.1	1.2	0.059
2	Цементно-стружечные плиты толщина δ=20 мм	0.026	1.1	1.2	0.034
3	Минераловатные плиты γ =0.18т/м3 толщина δ =40 мм	0.007	1.1	1.2	0.009
4	Минераловатные плиты γ =0.12т/м3 толщина δ =110 мм	0.013	1.1	1.2	0.017
5	Профлист	0.01	1.1	1.05	0.012
	Итого:	0.10			0.13
6	Временная нагрузка (снег)	0.057	1.1	1.4	0.09

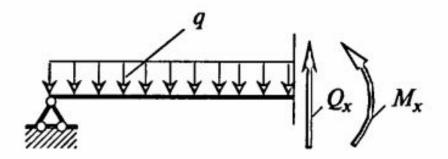




Прямой поперечный изгиб балки от равномерно распределенной нагрузки: а) аксонометрическая схема балки; б) конструктивная схема балки; в) расчетная схема балки

Усилия определяются по правилам <u>строительной механики</u>.

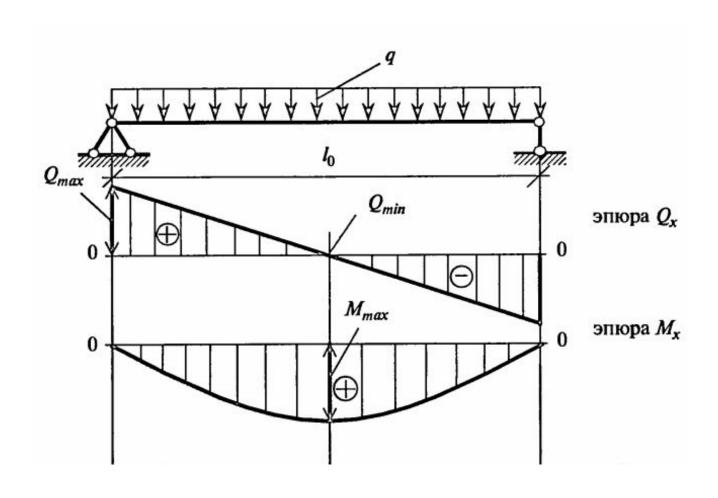
Для равномерно распределенной нагрузки:

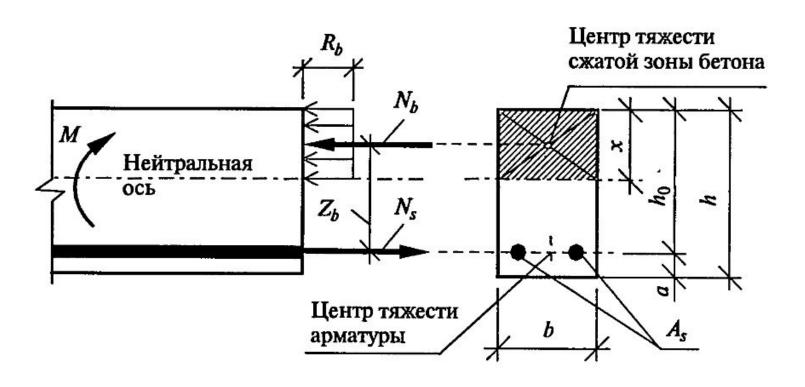


$$M_{max} = \frac{ql_0^2}{8};$$

Внутренние усилия в балке: изгибающий момент —
$$M_{_{\scriptscriptstyle X}}$$
 и поперечная сила — $Q_{_{\scriptscriptstyle X}}$

$$Q_{max} = \frac{ql_0}{2};$$





Расчетная схема напряженного состояния поперечного сечения балки с одиночным армированием

- Задаем характеристики материалов:
 - Класс бетона по прочности (Сопротивление бетону на сжатие)
 - Класс продольной арматуры (Сопротивления растяжению и сжатию арматуры)
- Геометрические размеры сечения (высота и Ш $h \approx (^1/_{12}-^1/_8)l; b \approx (0,3-0,5)h$

- Задаемся величиной **a** расстояние от крайнего растянутого волокна бетона до центра тяжести арматуры (3-5 см)
- Определяем рабочую высоту бетона:

$$h_0 = h - a$$

Находим значение коэффициент А₀:

$$A_0 = \frac{M}{R_b \gamma_{b2} b h_0^2}$$

- Он не должен превышать граничного значения \mathbf{A}_{or} (табл. 18 Пособия)
- Иначе изменить материалы или геометрию сечения (если не возможно, то считают как балку с двойной арматурой)

Таблица 18

Коэффи- циент условий работы бетона γ_{32}	Класс растянутой арматуры	Обозна- чение	3	начени	Яω,ξ _R ,	α _R И ψ	_с для э	лемент	ов из тя	яжелого	бетона	классо	DB
			B12,5	B15	B20	B25	B30	B35	B40	B45	B50	B55	B60
0,9	Любой	ω	0,796	0,788	0,766	0,746	0,726	0,710	0,690	0,670	0,650	0,634	0,614
	A-III (⊘10-40) и Вр-I (⊘4; 5)	ξR	0,662	0,652	0,627	0,604	0,582	0,564	0,542	0,521	0,500	0,484	0,464
		α_R	0,443	0,440	0,430	0,422	0,413	0,405	0,395	0,381	0,376	0,367	0,355
		Ψc	4,96	4,82	4,51	4,26	4,03	3,86	3,68	3,50	3,36	3,23	3,09
	A-II	ξR	0,689	0,680	0,650	0,632	0,610	0,592	0,571	0,550	0,531	0,512	0,490
		ar	0,452	0,449	0,439	0,432	0,424	0,417	0,408	0,399	0,390	0,381	0,370
		Ψc	6,46	6,29	5,88	5,55	5,25	5,04	4,79	4,57	4,38	4,22	4,03
	A-I	ξR	0,708	0,698	0,674	0,652	0,630	0,612	0,591	0,570	0,551	0,533	0,510
		α_R	0,457	0,455	0,447	0,439	0,432	0,425	0,416	0,407	0,399	0,391	0,380
		Ψc	8,04	7,82	7,32	6,91	6,54	6,27	5,96	5,68	5,46	5,25	5,01

• По величине коэффициента A_0 по таблице 20 Пособия определяем коэффициенты

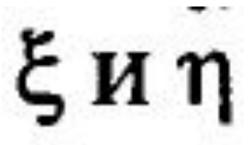


Таблица 20

gå	5	α_m
0,01	0,995	0,010
0,02	0,990	0,020
0,03	0,985	0,030
0,04	0,980	0,039
0,05	0,975	0,049
0,06	0,970	0,058
0,07	0,965	0,068
0,08	0,960	0,077
0,09	0,955	0,086
0,10	0,950	0,095

• Определяем требуемую площадь арматуры по любой из формул:

$$A_{s} = \frac{R_{b}\gamma_{b2}b\xi h_{0}}{R_{s}}$$

$$A_{s} = \frac{M}{\eta h_{0} R_{s}}$$

• Задаем количество стержней и определяем диаметр арматуры (Сортамент арматуры): Принимаем·10·стержней·Ø16·,·A-Ш,·A_s·=·20,11·см²,·с·шагом·100·мм¶

СОРТАМЕНТ АРМАТУРЫ

р стер- мм		Расчетна	я площаді	, поперечн	юго сечен	ия, см², п	ри числе	стержней		Теоретический вес 1 м, кг
Номинальный диаметр стер- жней, мм	1	2	3	4	5	6	7	8	9	Теорети вес 1 м
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11
3 4 5 6 7 8 9 10 12 14 16 18 20 22 25 28 32 36 40 45 50 55 60 70 80 90	0,071 0,126 0,196 0,283 0,385 0,503 0,636 0,785 1,131 1,539 2,011 2,545 3,142 3,801 4,909 6,158 8,043 10,179 12,566 15,904 19,635 23,76 28,27 38,48 50,27 63,62	0,141 0,251 0,393 0,57 0,77 1,01 1,27 1,57 2,26 3,08 4,02 5,09 6,28 7,60 9,82 12,32 16,09 20,36 25,13 31,81 39,27 47,52 56,54 76,96 100,55 127,24	0,212 0,377 0,589 0,85 1,15 1,51 1,91 2,36 3,39 4,62 6,03 7,63 9,42 11,40 14,73 18,47 24,13 30,54 37,70 47,71 58,91 71,28 84,81 115,44 150,81 190,86	0,283 0,502 0,785 1,13 1,54 2,01 2,54 3,14 4,52 6,16 8,04 10,18 12,56 15,20 19,63 24,63 32,17 40,72 50,27 63,62 78,54 95,04 113,08 153,92 201,08 254,48	0,353 0,628 0,982 1,41 1,92 2,51 3,18 3,93 5,65 7,69 10,05 12,72 15,71 19,00 25,54 30,79 40,21 50,89 62,83 79,52 98,18 118,80 141,35 192,40 251,35 318,10	0,424 0,754 1,178 1,70 2,31 3,02 3,82 4,71 6,79 9,23 12,06 15,27 18,85 22,81 29,45 36,95 48,26 61,07 75,40 95,42 117,81 142,56 169,62 230,88 301,62 381,72	0,495 0,879 1,375 1,98 2,69 3,52 4,45 5,50 7,92 10,77 14,07 17,81 21,99 26,61 34,36 43,10 56,30 71,25 87,96 111,33 137,45 166,32 197,89 269,36 351,90 445,34	0,565 1,005 1,571 2,26 3,08 4,02 5,09 6,28 9,05 12,31 16,08 20,36 25,13 30,41 39,27 49,26 64,34 81,43 100,53 127,23 157,08 190,08 226,16 307,84 402,16 508,96	0,636 1,130 1,767 2,54 3,46 4,53 5,72 7,07 10,18 13,85 18,10 22,90 28,27 34,21 44,18 55,42 72,38 91,61 113,10 143,13 176,72 213,84 254,43 346,32 452,43 572,58	0,055 0,099 0,154 0,222 0,302 0,395 0,499 0,617 0,888 1,578 1,998 2,466 2,984 3,84 4,83 6,31 7,99 9,865 12,49 15,41 18,65 22,19 30,21 39,46 49,94

• Определяем процент армирования сечения

$$\mu = \frac{A_s}{bh_0} \cdot 100\% \ge \mu_{min} = 0,05\%.$$

• Определяем диаметр поперечных стержней:

$$d_{sw} \geq 0,25d_s$$

где d_{sw} — диаметр поперечных стержней; d_s — диаметр продольной арматуры.

• Определяем диаметр поперечных стержней:

$$d_{sw} \geq 0,25d_s$$

где d_{sw} — диаметр поперечных стержней; d_s — диаметр продольной арматуры.

 Назначаем защитный слой бетона:

 $a_b \ge d_s$

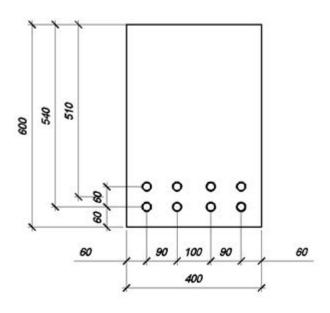
 $a_b \ge 20$ мм при высоте элементов > 250 мм

• Минимальные значения защитного слоя (СП 63.13330.2012):

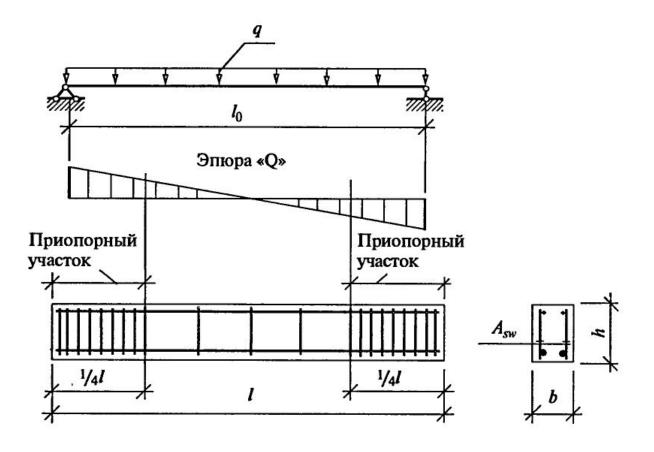
Таблица 10.1

N п.п.	Условия эксплуатации конструкций зданий	Толщина защитного слоя бетона, мм, не менее
1	В закрытых помещениях при нормальной и пониженной влажности	20
2	В закрытых помещениях при повышенной влажности (при отсутствии дополнительных защитных мероприятий)	25
3	На открытом воздухе (при отсутствии дополнительных защитных мероприятий)	30
4	В грунте (при отсутствии дополнительных защитных мероприятий), в фундаментах при наличии бетонной подготовки	40

Расчет балки. Конструирование



Расчет балки. Наклонные сечения



Расстановка поперечных стержней в каркасе балки (балка несколько длиннее расчетной схемы); площадь сечения поперечных стержней в сечении балки — А_{sw}

Принимаем шаг поперечного армирования:

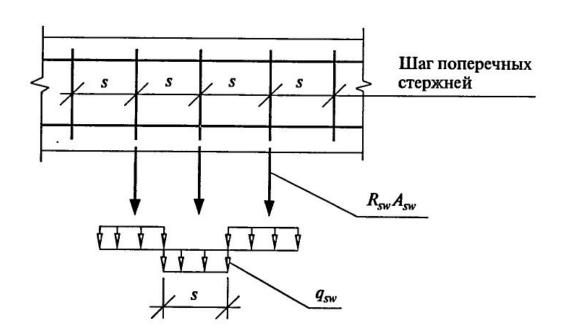
- на приопорных участках $h \le 450 \, {\rm MM}$ S не более h/2 и не более 150 мм $_h > 450 \, {\rm MM}$ S не более h/3 и не более 500 мм
- на остальных участках $_h > 300 \ {\rm MM}$ S не более 3/4h и не более 500 мм $_{h \leq 300 \ {\rm MM}}$ Поперечные стержни не требуются

Проверка выполнения условия:

$$Q \leq Q_{b,min} = \varphi_{b3}(1 + \varphi_f + \varphi_n)R_{bi}bh_0,$$

Если условие выполняется, то дальнейшего расчета не требуется – бетон выдерживает поперечную силу

Усилие в поперечных стержнях:



$$q_{sw} = \frac{R_{sw}A_{sw}}{s}$$

Усилие в поперечных стержнях, приходящееся на единицу длины элемента, — q_{sw}

Находят значение С₀:

$$c_0 = \sqrt{\frac{\varphi_{b2}(1 + \varphi_n + \varphi_f)R_{bt}bh_0^2}{q_{sw}}}$$

Его принимают не боле $\hat{c} = 2h_0$

Уточняют поперечную силу, которую воспринимает бетон:

$$Q_{b} = \frac{\varphi_{b2}(1 + \varphi_{f} + \varphi_{n})R_{bt}bh_{0}^{2}}{c}$$

Если $Q_b < Q_1$, то продолжают расчет

Определяем поперечную силу, воспринимаемую поперечными стержнями:

 $Q_{sw} = q_{sw}c_0$

Проверяем условие:

$$Q \leq Q_b + Q_{sw}$$

Если выполняется – прочность обеспечена.

Если не выполняется – меняем бетон, шаг поперечных стержней, диаметр поперечных стержней или сечение элемента => производим расчет заново

Проверяем условие:

$$Q \leq 0.3 \varphi_{w1} \varphi_{b1} R_b b h_0,$$

Если выполняется – прочность обеспечена.

Если не выполняется – меняем бетон или сечение элемента => производим расчет заново

 $\phi_{w1} = 1 + 5\alpha\mu_{w}$, но не более 1,3.

$$\mu_{w} = \frac{A_{sw}}{bs}; \qquad \alpha = \frac{E_{s}}{E_{b}},$$

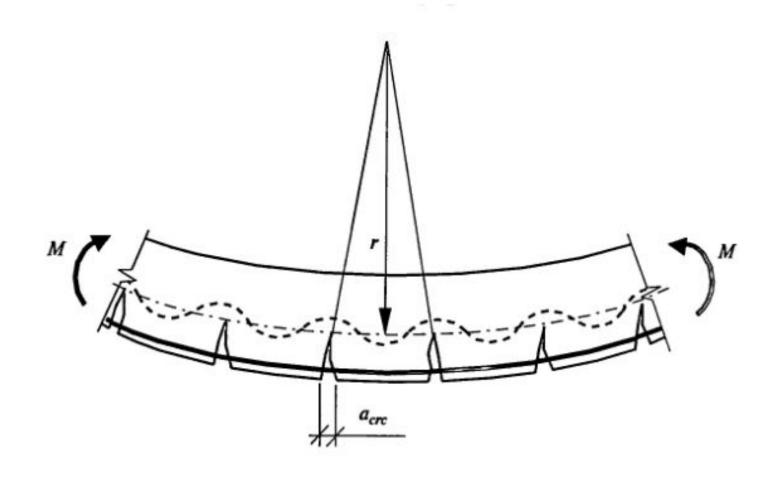
$$\varphi_{b1}=1-\beta R_b, \qquad \beta=0.01$$

Ширина раскрытия трещин. Шаг 1

$$a_{crc} = \delta \varphi_l \eta \frac{\sigma_s}{E_s} 20(3,5-100\mu) \sqrt[3]{d}$$

$$\delta = 1,0$$

Ширина раскрытия трещин. Шаг 1



Деформация железобетонного элемента при изгибе

Ширина раскрытия трещин. Шаг 1

Таблица 1 (1, 2)

		стимая ширина, тия трещин
Условия работы конструкций	непродол- жительного ^а сгс ₁	продол- жительного а _{стсз}
1. Элементы, воспринимающие давление жидкостей или газов при сечении: а) полностью растянутом	0,2	0,1
б) частично сжатом	0,3	0,2
2. Элементы, воспринимающие давление сыпучих тел	0,3	0,2
3. Элементы, эксплуатируемые в грунте при переменном уровне грунтовых вод	0,3	0,2
4. Прочие элементы	0,4	0,3

Прогиб элемента. Шаг 1

$$f = (1/r)_m \rho_m l^2,$$

где $(1/r)_m$ — кривизна в сечении с наибольшим изгибающим моментом от нагрузки, при действии которой определяется прогиб;

р_т — коэффициент, принимаемый в зависимости от схемы загружения по табл.

Коэффициенты для определения прогибов

Ne n/n	Скема загружения консольной балки	Коэффициентр,,
1	, , , , , , ,	1/4
2	,	1/3
3		a(3-a/l) 6l
4	* 1 * 1	. 48
5	0,51 0,51	1/12
6		$\frac{1}{8} - \frac{a^2}{6l^2}$