

1. Армирование сечений железобетонных элементов

В этом режиме выполняется подбор арматуры в элементах железобетонных конструкций по предельным состояниям первой и второй групп в соответствии с требованиями СНиП 2.03.01-84* «Бетонные и железобетонные конструкции».

Расчет производится для железобетонных конструкций, выполняемых из тяжелого, мелкозернистого и легкого бетонов с применением арматурной стали классов A-I, A-II, A-III, A-IV, A-V, A-VI, A400C, A500C и арматурной проволоки класса Вр-I.

Библиотека процедур подбора арматуры содержит четыре модуля:

- **модуль 1** (Стержень 2D) для армирования плоских стержневых железобетонных элементов прямоугольного, таврового, двутаврового и кольцевого сечений по предельным состояниям первой и второй групп;
- модуль 2 (Стержень 3D) для армирования пространственных стержневых железобетонных элементов прямоугольного, таврового, двутаврового и кольцевого сечений по предельному состоянию первой группы;
- **модуль 11** (**Плита. Оболочка**) для армирования элементов плит и оболочек по предельным состояниям первой и второй групп.
- модуль 21 (Балка-стенка) для армирования элементов балок-стенок по предельным состояниям первой и второй групп.

Исходными данными для работы постпроцессора являются:

- геометрия армируемого сечения;
- расчетные сочетания усилий (РСУ);
- информация о марке бетона, классе арматуры, расстояние до центра тяжести арматуры и т.п.

Подбор арматуры в стержневых элементах (модули 1 и 2) выполняется в соответствии с методикой, изложенной в СНиП 2.03.01-84*. Так как в нормах не оговорена процедура проверки арматуры в элементах оболочек, плит и т.п., то в комплексе **SCAD** для этого использована методика, предложенная Н.И. Карпенко.

Результатом работы постпроцессора являются площади «размазанной» арматуры а также количество и площадь сечения (для пластин — диаметры) арматурных стержней. Результаты могут быть представлены в виде таблиц и (или) графических материалов.

1.1. Ограничения реализации

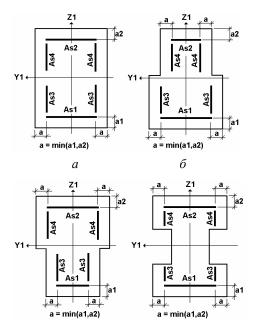
При использовании постпроцессора следует учитывать некоторые ограничения реализации:

- не реализован расчет элементов из ячеистого, поризованного и напрягающего бетонов;
- не выполняется расчет предварительно напряженных железобетонных элементов;
- не выполняется расчет элементов по предельному состоянию по деформациям;
- набор сечений ограничен прямоугольником, тавром, двутавром и кольцевым сечением;
- не контролируется предусмотренное п. 16.17 СНиП 2.03.01-84* ограничение на диаметр арматуры при бетонах низких марок (максимальный диаметр арматуры задается пользователем);
- не контролируется предельная ширина полок таврового и двутаврового сечений (расчетная ширина полок задается пользователем в соответствии с требованиями п. 3.16 СНиП 2.03.01-84*);
- не учитывается коэффициент γ_{s5} для высокопрочной арматуры классов A-IV, A-V, A-VI, B-11, BP-11, K7, K-19 при напряжениях выше условного предела текучести (табл. 24 СНиП 2.03.01-84*);
- не производится расчет по закрытию трещин при проверке по второму предельному состоянию;
- не выполняется расчет на выносливость.



1.2. Общие сведения о модулях армирования

Модуль 1 (Стержень 2D)



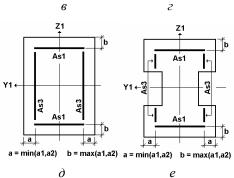
Предназначен для подбора арматуры в сечениях стержневых железобетонных элементов по предельным состояниям первой и второй групп (прочность и трещиностойкость). Модуль рассчитывает стержни прямоугольного, таврового, двутаврового и кольцевого сечений на изгиб и внецентренное сжатие (растяжение) с кручением. В сечении могут действовать такие силовые факторы:

- нормальная сила *N*;
- крутящий момент M_k ;
- перерезывающая сила Q_z ;
- изгибающий момент M_{v} .

Результатом работы модуля являются площади симметричной и несимметричной продольной арматуры, площадь и шаг поперечной арматуры, а также соответствующий им набор арматурных стержней.

На рис. 1.2-1,a-2 для различных типов сечений приведено расположение и идентификация несимметричной, а на рис. 1.2- $1,\partial$ -ж — симметричной продольной арматуры. Естественно, что симметричная арматура может быть подобрана только для сечений симметричных относительно оси Y_1 .

Схема расположения поперечной арматуры для сечений различного типа приведена в разделе 1.3.



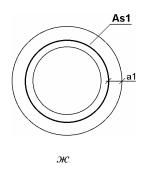
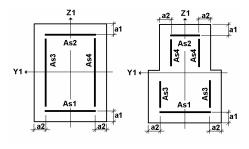
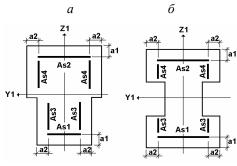


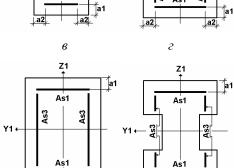
Рис. 1.2-1. Виды сечений с несимметричным (а–г) и симметричным (д–ж) расположением продольной арматуры



Модуль 2 (Стержень 3D)







е

д

Предназначен для подбора арматуры в сечениях стержневых железобетонных элементов по предельным состояниям первой группы (прочность). Модуль рассчитывает стержни прямоугольного, таврового, двутаврового и кольцевого сечений на косой изгиб и косое внецентренное сжатие (растяжение) с кручением. Рассматривается пространственная работа стержня. При этом в сечении действуют такие силовые факторы:

- нормальная сила *N*;
- крутящий момент M_k ;
- перерезывающие силы Q_z , Q_y ;
- изгибающие моменты M_{ν} , M_{z} .

В результате работы модуля получаются площадь продольной, площадь и шаг поперечной арматуры, а также соответствующий им набор арматурных стержней.

На рис. 1.2-2,a–z для различных типов сечений приведено расположение и идентификация несимметричной, а на рис. 1.2-2, ∂ –ж — то же для симметричной продольной арматуры. Симметричная арматура может быть подобрана только для сечений, симметричных относительно оси Y_1 .

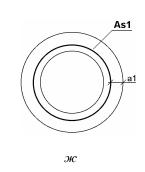


Рис. 1.2-2. Виды сечений с несимметричным (а–г) и симметричным (д–ж) расположением продольной арматуры



Модуль 11 (Плита. Оболочка)

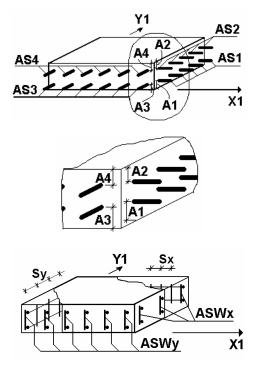


Рис. 1.2-3. *Армирование элементов* железобетонной оболочки

Предназначен для подбора арматуры железобетонных оболочек и плит по предельным состояниям первой и второй групп (прочность и трещиностойкость). Подбор выполняется с учетом следующих силовых факторов, вычисленных в центре элемента:

- нормальные напряжения N_x , N_y (только в оболочках);
- касательные напряжения T_{xy} (только в оболочках);
- крутящий момент M_{xy} ;
- перерезывающие силы Q_x , Q_y ;
- изгибающие моменты M_x , M_v .

В результате работы модуля вычисляются площади верхней и нижней продольной арматуры, а также площади и шаги поперечной арматуры. На рис. 1.2-3 для сечений элемента железобетонной оболочки приведено расположение и идентификация верхней и нижней продольной арматуры, а также поперечной арматуры.

Обратите внимание, что расстояние до центра тяжести арматуры может задаваться как двумя, так и четырьмя числами. В первом случае значение A_1 соответствует арматуре вдоль оси X, а A_2 — вдоль оси Y. Во втором случае A_1 и A_2 задаются для арматуры, расположенной вдоль оси X, а A_3 и A_4 — для арматуры вдоль оси Y.

Модуль 21 (Балка-стенка)

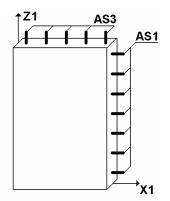


Рис. 1.2-4. *Армирование элементов* балки-стенки

Предназначен для подбора арматуры железобетонных балок-стенок (плоское напряженное состояние) по предельным состояниям первой и второй групп (прочность и трещиностойкость). Модуль рассчитывает элемент железобетонной балки-стенки на действие таких силовых факторов, вычисленных в центре элемента:

- нормальные напряжения N_x , N_z ;
- касательные напряжения T_{xz} .

В результате работы модуля вычисляются площади арматуры, работающей в сечениях, ортогональных к локальным осям местной системы координат X_1 и Z_1 . На рис. 1.2-4 для сечений элемента железобетонной балки-стенки показано расположение и идентификация подбираемой арматуры.



Таблица 1-1. Результаты подбора арматуры в стержневых элементах

N элем.	N сеч.	Тип	Площадь продольной арматуры (см.кв)									Ширина раскрытия трещины		Площадь поперечной арматуры, максимальный шаг хомутов			
				несимметричной сиг					метричн	юй	MM		см.кв	СМ	см.кв	СМ	
			AS1	AS2	AS3	AS4	%	AS1	AS3	%	ACR1	ACR2	ASW1	Шаг	ASW2	Шаг	
												•					
ГР	УПП	АД	АННЫ	X 1													
MOZ	ДУЛЬ	APMI	ИРОВАН	ИЯ 2 (3	D - прос	транстве	нный ст	гержень)									
БЕТ	ОН В	25	APMATS	РА: ПРО	ЭДОЛЬН	II-A RAI	н пс	ПЕРЕЧІ	I-A RAI	I							
Мак	симал	ьно до	пустимь	ій диаме	тр 40 мм	Í											
СЕЧЕ	ЕНИЕ	ПРЯП:	моугол	ІЬНИК	B=50.0) H=50	0.0 (см)									
			. т. армат					1									
12079	1	Μ	19.3	19.3	12.3	12.3	2.72	19.3	12.3	2.72			0.35	10	0.29	10	
		S	2×10.5	2 ×10.5				2×10.5									
		Ö	1 ×6.42	1 ×6.42	1 ×4.11	1 ×4.11		1 ×6.42	1 ×4.11								
		Ø	2 Ø40	2 Ø40			3.28	2 Ø40		3.28							
		Ø	1 Ø32	1 Ø32	1 Ø25	1 Ø25		1 Ø32	1 Ø25								
	2	Σ	15.8	15.8	14.8	14.8	2.63	15.8	14.8	2.63			0.35	10	0.29	10	
		K	0.10	0.10	0.10	0.10		0.10	0.10								
		s	2×10.2	2×10.2				2×10.2									
		٠Ş٠	1 ×5.26	1 ×5.26	1 ×4.92	1 ×4.92		1 ×5.26	1 ×4.92								
		Ø	2 Ø36	2 Ø36			2.81	2 Ø36		2.81							
		ø	1 Ø28	1 Ø28	1 Ø28	1 Ø28		1 Ø28	1 Ø28								
	3	Ξ	12.4	12.4	18.0	18.0	2.62	12.4	18.0	2.62			0.35	10	0.29	10	
		K	0.10	0.10	0.10	0.10		0.10	0.10								
		.s.	2×10.1	2×10.1				2×10.1									
		٠ś٠	1 ×4.14	1 ×4.14	1 ×6.00	1 ×6.00		1 ×4.14	1 ×6.00								
		ø	2 Ø36	2 Ø36			2.70	2 Ø36		2.70							
		٠ø٠	1 Ø25	1 Ø25	1 Ø28	1 Ø28		1 Ø25	1 Ø28								



1.3. Чтение результатов расчета

модуль армирования 1 (Стержень 2D)

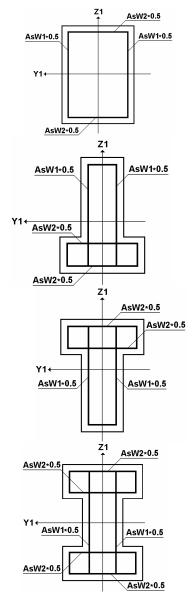


Рис. 1.3-1. Выдача результатов по поперечной арматуре в стержнях

В таблице с результатами расчета (табл.1-1) информация для каждого сечения элемента (или унифицированной группы элементов) выводится в нескольких строках. В столбце **Тип** каждой строки размещаются следующие пиктограммы, указывающие на тип данных, помещенных в строку:

суммарные площади продольной арматуры несимметричном (AS1, AS2, AS3, AS4) и симметричном (AS1, AS3) армировании (с учетом арматуры, воспринимающей действие крутящего момента — К и дополнительной арматуры из расчета по трещиностойкости — Т), проценты армирования сечения при симметричном и несимметричном армировании, ширину непродолжительного (ACR1) продолжительного (ACR2) раскрытия трещин, суммарную площадь поперечной арматуры, параллельной оси Z1 (с учетом арматуры, воспринимающей действие крутящего момента, и дополнительной арматуры из расчета по трещиностойкости) — ASW1 и максимальный шаг хомутов, а также аналогичные данные для арматуры, параллельной оси Y1 (ASW2, шаг);

<u>К</u> — площадь арматуры, необходимая для восприятия действия крутящего момента (входит в $\overline{\underline{\Sigma}}$);

Т — площадь продольной и поперечной арматуры, необходимая для обеспечения трещиностойкости (входит в Σ);

— в поле AS1 выдается площадь угловых стержней по нижней стороне сечения, а в поле AS2 — по верхней стороне сечения;

— для каждого вида арматуры (AS1-AS4) выводятся количество и площадь промежуточных стержней по каждой стороне сечения (если арматура отсутствует, то строка не выводится);

— в поле AS1 выдаются диаметры угловых стержней по нижней стороне сечения, а в поле AS2 — по верхней стороне сечения;

— для каждого вида арматуры (AS1-AS4) выводятся количество и диаметры промежуточных стержней по каждой стороне сечения (если арматура отсутствует, то строка не выводится).

В строках, пиктограммы которых включают символ S, результаты представлены в виде $N{\times}A$, где N — количество стержней, A – площадь сечения одного стержня.

В строках, пиктограммы которых включают символ \emptyset , результаты представлены в виде $N \emptyset D$, где N — количество стержней, D — диаметр одного стержня.

Если сортамент арматуры исчерпан, то в соответствующих позициях таблицы выводятся значения площади арматуры.

Если расчеты на кручение и трещиностойкость не выполнялись или арматура, подобранная по прочности обеспечивает трещиностойкость сечения и сопротивление кручению, то строки, помеченные пиктограммами \overline{K} и \overline{T} , не выводятся.



В результатах расчета величина площади поперечной арматуры, воспринимающей действие крутящего момента, печатается вычисленной для двух стержней, расположенных в сечении элемента. Таким образом, площадь одного стержня можно определить как ASW * 0.5 (рис. 1.3-1).

модуль армирования 2 (Стержень 3D)

Результаты расчета для каждого сечения в конечных элементах (или унифицированной группе КЭ) выводятся по тем же правилам, что и для **Модуля армирования 1** (табл.1-1).

Расчет по трещиностойкости не производится.

Таблица 1-2. Результаты подбора арматуры в плоскостных элементах

N элем.	N сеч.	Тип	Площадь продольной арматуры (см.кв)									Ширина раскрытия трещины		Площадь поперечной арматуры, максимальный шаг хомутов				
				неси	несимметричной				симметричной			MM		СМ	см.кв	CM		
			AS1	AS2	AS3	AS4	%	AS1	AS3	%	ACR1	ACR2	ASW1	Шаг	ASW2	Шаг		
ГР У	УПП	АД	АННЫ	X 1														
MOJ	ДУЛЬ	APMI	ИРОВАН	I) 11 RN	Ілита. О	болочка)	ı											
БЕТ	OH B	30 A	APMATY	РА: ПРО	ОДОЛЬН	АЯ А40	OC I	ІОПЕРЕ	ЧНАЯ А	∖-I								
Pacc			. т. армат				3 = 0.0	A4 = 0.0	(см)									
	T	ОЛЩ	ИНА ЭЛІ	EMEHT/	A: H=27.0) см												
Шаг	прод	ольной	і арматур	ы 20 см														
Мак	симал	ьно до	пустимь	ій диаме	гр 18 мм													
2	1	\emptyset_X	5 Ø18	5 Ø16														
		$\overline{\Sigma_{\mathrm{X}}}$	10.9	8.93			0.84				0.28	0.28						
		TX	3.67	3.50														
		Øy			5 Ø22	5 Ø20												
		Σγ			17.6	13.7	1.33											
		TY			4.96	5.77												
671	1	Øx	5 Ø40	5 Ø22														
		$\overline{\Sigma_{\rm X}}$	60.0	15.8			4.59				0.29	0.29	#4.86	14				
		TX	8.08															
		Øy			5 Ø28	5 Ø25												
		Σγ			26.0	23.2	2.99											
		TY			8.60													

Модуль армирования 11 (Плита. Оболочка)

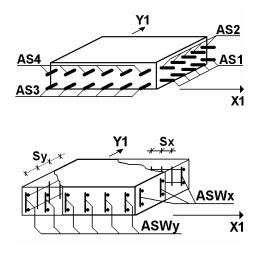


Рис. 1.3-2. Выдача результатов по

В таблице с результатами расчета (табл.1-2) информация для каждого элемента (или унифицированной группы элементов) выводится в нескольких строках. В столбце **Тип** каждой строки размещаются следующие пиктограммы, указывающие на тип данных, помещенных в строку:

— результаты подбора арматуры, расположенной вдоль оси X_1 ; в поле AS1 выдаются количество и диаметр стержней по нижней стороне сечения, а в поле AS2 — по верхней стороне сечения;

 $\overline{\Sigma_X}$ — суммарная площадь сечения продольной арматуры, подобранной по прочности и трещиностойкости вдоль оси X_1 (AS1 — нижняя, AS2 — верхняя);

ТХ — площадь сечения продольной арматуры (AS1 — нижняя, AS2 — верхняя), подобранной по трещиностойкости вдоль оси X_1 (входит в Ξ);



поперечной арматуре для плит и оболочек

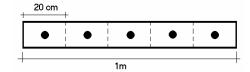


Рис. 1.3-3. Пример размещения дискретной арматуры при заданном шаге 20 см

подобранной по прочности и трещиностойкости вдоль оси Y_1 (AS3 — нижняя, AS4 — верхняя);

TY — площадь сечения продольной арматуры (AS3 — нижняя, AS4 — верхняя), подобранной по трещиностойкости вдоль оси Y_1 (входит в Ξ);

Если расчет по трещиностойкости не проводится, то строки отмеченные пиктограммами \overline{TX} и \overline{TY} будут отсутствовать.

Площадь сечения арматуры для каждого конечного элемента плиты (или унифицированной группы КЭ) определяется для сечения шириной 1 м для заданной толщины плиты в соответствии с усилиями.

Результаты подбора суммарной поперечной арматуры по прочности и трещиностойкости (площадь арматуры на один погонный метр и шаг) печатаются в строках отмеченных пиктограммами $\boxed{\Sigma}$ по направлениям X_1 и Y_1 (ASW1, шаг и ASW2, шаг соответственно) (рис. 1.3-2). При наличии в составе суммарной дополнительной арматуры подобранной по условиям трещиностойкости ее площадь выводится под пиктограммой \boxed{TX} .

В строках, пиктограммы которых включают символ \emptyset , результаты представлены в виде $N\emptyset D$, где N — количество стержней, D — диаметр одного стержня.

Если сортамент диаметров арматуры исчерпан для заданного шага, то в соответствующих позициях таблицы выводится значение площади арматуры.

Модуль армирования 21 (Балка-стенка)

Результаты армирования выводятся по тем же правилам, что и для **Модуля армирования 11**. Поскольку армирование выполняется в один слой в срединной плоскости балки-стенки, то результаты подбора арматуры вдоль оси X_1 заносятся в столбец **AS1** в строки $\overline{\Sigma}$ и $\overline{\Gamma}X$, а вдоль оси Z_1 — в столбец **AS3**.

Площадь сечения арматуры для каждого КЭ балки стенки (или унифицированной группы КЭ) в соответствии с усилиями определяется для сечения, перпендикулярного соответственно осям X_1 и Z_1 местной системы координат элемента шириной 1м для заданной толщины балки-стенки.

Поперечная арматура

Для всех модулей армирования, если максимальный шаг хомутов, воспринимающих действие поперечной силы, меньше 10 см, то в графах поперечного армирования выводится площадь хомутов при этом шаге и величина шага.

Если перед значением площади хомутов выводится символ «#», то значит максимальный шаг хомутов больше 10 см, и на печать выводится площадь хомутов при шаге 10 см и величина максимального шага. Если величина максимального шага хомутов больше 60 см, то она будет отсутствовать в таблице.

Чтобы найти площадь при заданном шаге, надо площадь хомутов при шаге 10 см разделить на 10 и умножить на заданный шаг.

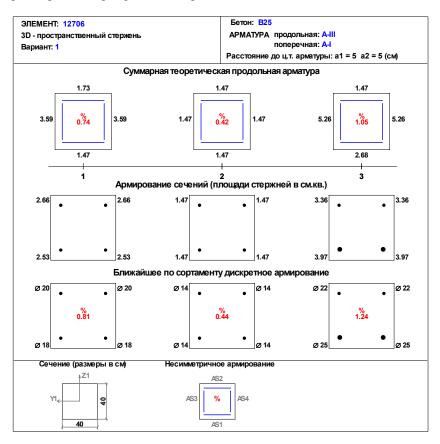
Если шаг хомутов назначен пользователем, то в графах с результатами подбора поперечной арматуры выводятся площадь хомутов при этом шаге и величина заданного шага.

Дискретное армирование

По имеющимся результатам подбора арматуры («размазанная» арматура) в программе имеется возможность посмотреть возможное расположение и количество дискретной арматуры в каждом элементе. Для оболочечных (плитных) элементов количество дискретной арматуры на 1 м.п. зависит от выбранного шага расположения стержней.



Пример дискретного армирование стержневого элемента:



Пример дискретного армирование оболочечного (плитного) элемента:



