

МИНИСТЕРСТВО НАУКИ И ВЫСШЕГО ОБРАЗОВАНИЯ РФ  
ФЕДЕРАЛЬНОЕ ГОСУДАРСТВЕННОЕ БЮДЖЕТНОЕ ОБРАЗОВАТЕЛЬНОЕ  
УЧРЕЖДЕНИЕ ВЫСШЕГО ОБРАЗОВАНИЯ  
«ПЕНЗЕНСКИЙ ГОСУДАРСТВЕННЫЙ УНИВЕРСИТЕТ АРХИТЕКТУРЫ И  
СТРОИТЕЛЬСТВА»

Институт экономики и менеджмента  
Кафедра «Экономика, организация и управление производством»

## **РАСЧЁТНО-ГРАФИЧЕСКАЯ РАБОТА**

по дисциплине «Организация и управление производственной деятельностью»

на тему:

«Выбор рационального варианта организации возведения объекта недвижимости в рамках  
выбранной стратегии развития и производственной деятельности предприятий в  
строительной сфере»

Автор работы: Возов Н. А.

Группа: 22СТ1м

Обозначение: РГР-2069059-08.04.01-220847-23.

Направление: 08.04.01 «Строительство»

Руководитель работы: канд. экон. наук, доцент Романенко М. И.

Работа защищена \_\_\_\_\_

Пенза 2023

## Содержание

1. Исходные данные .....	3
2. Определение оптимальной продолжительности возведения здания .....	3
3. Расчёт эффекта по основным участникам инвестиционного процесса.....	12
4. Вариант контракта.....	18
5. Расчёт дисконтированных показателей эффективности инвестиций.....	19
5.1. Расчёт денежного потока и чистого дисконтированного дохода .....	19
5.2. Расчёт индекса рентабельности .....	20
5.3. Расчёт внутренней нормы доходности .....	21
Заключение .....	22
Список использованных источников .....	23
Приложение .....	24
Приложение А .....	24
Приложение Б .....	36

## 1. Исходные данные

Таблица 1.1.

Объект	5-ти эт. 100 кв. кирпичный жилой дом
Объём суммарных инвестиций $K$ , млн. руб.	147,11
Общая трудоёмкость $Q_i$ , чел.-дн.	12650
Продолжительность строительного процесса $t_{пр}$ , мес	13

Нормативный срок  $t_n$  продолжительности строительства объекта

$$t_n = t_{п} + t_{рп} + t_{пр},$$

где  $t_{п}$  – подготовительный период;

$t_{рп}$  – период развёртывания процесса по объекту;

$t_{пр}$  – период возведения здания.

$$t_{п} = (0,25 - 0,3)t_{пр} = 0,3 \cdot 13 = 3,9 \text{ мес};$$

$$t_{рп} = (0,1 - 0,15)t_{пр} = 0,15 \cdot 13 = 1,95 \text{ мес};$$

$$t_n = 3,9 + 1,95 + 13 = 18,85 \approx 19 \text{ мес}.$$

## 2. Определение оптимальной продолжительности возведения здания

1. Расчёт 1 варианта (характер распределения вложений – равномерный  $\alpha_p = 0,5$ ; период окупаемости – базовый  $T = 6,25$  лет).

1.1. Расчёт снижающих затрат.

$$S_1 = \frac{HP_1 t_p}{t_n} = \frac{\alpha_1 \alpha_2 \alpha_3 \alpha_{и} K t_p}{t_n} = \frac{0,95 \cdot 0,22 \cdot 0,5 \cdot 1,2 \cdot 147,11}{19} = 0,979,$$

где  $HP_1$  – сумма накладных расходов, зависящих от длительности строительного процесса при его нормативной величине, руб.;

$\alpha_1$  – коэффициент, показывающий долю сметной стоимости строительно-монтажных работ в общих капитальных вложениях на объект;

$\alpha_2$  – коэффициент, показывающий долю накладных расходов в сметной стоимости объекта;

$\alpha_3$  – коэффициент, отражающий долю анализируемой части накладных расходов;

$\alpha_{и}$  – коэффициент, учитывающий инфляционные процессы в строительстве;

$K$  – объем капитальных вложений в строительство объекта, млн. руб.

Таблица 2.1.

Const	$t_p$ , мес.	$S_1$ , млн. руб.
0,979	1	0,979
	2	1,957
	3	2,936
	4	3,915
	5	4,893
	6	5,872
	7	6,851
	8	7,829
	9	8,808

	10	9,787
	11	10,765
	12	11,744
	13	12,722
	14	13,701
	15	14,680
	16	15,658
	17	16,637
	18	17,616
	19	18,594

Размер затрат в незавершенное производство  $S_2$

$$S_2 = \frac{\alpha_p E_{н1} \alpha_{и} K t_p}{F_d} = \frac{0,5 \cdot 0,16 \cdot 147,11 \cdot 1,2}{12} = 1,177,$$

где  $E_{н1}$  – нормативный коэффициент эффективности капитальных вложений, равный 0,16;

$F_d$  – число рабочих месяцев в году;

$\alpha_p$  – коэффициент, характеризующий вид распределения капитальных вложений  $K$ .

Таблица 2.2.

Const	$t_p$ , мес.	$S_2$ , млн. руб.
1,177	1	1,177
	2	2,354
	3	3,531
	4	4,708
	5	5,884
	6	7,061
	7	8,238
	8	9,415
	9	10,592
	10	11,769
	11	12,946
	12	14,123
	13	15,299
	14	16,476
	15	17,653
	16	18,830
	17	20,007
	18	21,184
	19	22,361

Величина потерь народного хозяйства от неиспользования объектов, находящихся в стадии строительства, с учетом длительности возведения зданий и сооружений ( $S_3$ ) рассчитывается по формуле

$$S_3 = \frac{\alpha_p E_{н2} \alpha_{и} K t_p}{F_d} = \frac{0,5 \cdot 0,25 \cdot 147,11 \cdot 1,2}{12} = 1,839,$$

где  $E_{н2}$  – нормативный коэффициент эффективности капитальных вложений для отрасли, эксплуатирующей здание или сооружение, равный 0,25.

Таблица 2.3.

Const	$t_p$ , мес.	$S_3$ , млн. руб.
1,839	1	1,839
	2	3,678
	3	5,517
	4	7,356
	5	9,194
	6	11,033
	7	12,872
	8	14,711
	9	16,550
	10	18,389
	11	20,228
	12	22,067
	13	23,905
	14	25,744
	15	27,583
	16	29,422
	17	31,261
	18	33,100
	19	34,939

### 1.2. Расчёт возрастающих затрат.

Накладные расходы  $S_4$ , зависящие от численности рабочих, изменяются в связи с необходимостью дополнительного привлечения трудовых ресурсов:

$$S_4 = \frac{NP_2 t_H}{K_{r1} t_p} = \frac{\alpha_1 \alpha_2 \alpha_n \alpha'_p K t_H}{K_{r1} t_p} = \frac{0,95 \cdot 0,22 \cdot 1,2 \cdot 0,34 \cdot 147,11 \cdot 19}{0,87} = 271,795,$$

где  $NP_2$  – сумма накладных расходов, зависящих от численности рабочих, руб.;  
 $\alpha'_p$  – коэффициент, отражающий долю анализируемой части накладных расходов (0,3-0,35), принимаем 0,34;

$K_{r1}$  – коэффициент надежности процесса с учетом трудовых ресурсов (0,08-0,88), принимаем 0,87.

Таблица 2.4.

Const	$t_p$ , мес.	$S_4$ , млн. руб.
271,795	1	271,795
	2	135,897
	3	90,598
	4	67,949
	5	54,359
	6	45,299
	7	38,828
	8	33,974
	9	30,199
	10	27,179
	11	24,709
	12	22,650
	13	20,907

	14	19,414
	15	18,120
	16	16,987
	17	15,988
	18	15,100
	19	14,305

Заработная плата рабочих  $S_5$  с учетом применения премиальных систем

$$S_5 = \frac{\alpha_4 \alpha_5 \alpha_n Q_i F_d C_1}{t_p} = 0,01 \cdot 1 \cdot 1,2 \cdot 12650 \cdot 12 \cdot 0,002 = 3,643,$$

где  $\alpha_4$  – коэффициент доплат к заработной плате при сокращении продолжительности строительства (0,005-0,01), принимаем 0,01;

$\alpha_5$  – коэффициент, учитывающий часть рабочих, находящихся на премиальной оплате труда, принимаем 1,00;

$Q_i$  – трудоемкость возведения зданий и сооружений, чел.-дн.;

$C_1$  – дневная тарифная ставка среднего разряда рабочих, руб., принимаем 2000 руб.

Таблица 2.5.

Const	$t_p$ , мес.	$S_5$ , млн. руб.
3,643	1	3,643
	2	1,822
	3	1,214
	4	0,911
	5	0,729
	6	0,607
	7	0,520
	8	0,455
	9	0,405
	10	0,364
	11	0,331
	12	0,304
	13	0,280
	14	0,260
	15	0,243
	16	0,228
	17	0,214
	18	0,202
	19	0,192

Расходы по эксплуатации машин и механизмов  $S_6$

$$S_6 = \sum_{i=1}^m \frac{V_m \alpha_n Z_m}{P_i n \alpha_6 K_{r2} \beta_1 t_p} = \frac{12000 \cdot 1,2 \cdot 0,12}{300 \cdot 0,6 \cdot 0,91 \cdot 0,97} + \frac{630 \cdot 1,2 \cdot 0,2}{35 \cdot 0,6 \cdot 0,91 \cdot 0,97} + \frac{3600 \cdot 1,2 \cdot 0,15}{500 \cdot 0,6 \cdot 0,91 \cdot 0,97} = 21,48,$$

где  $V_m$  – объем строительных механизированных работ в физических единицах ( $m^3$ );

$Z_m$  – затраты на строительные механизированные работы, млн. руб./см.;

$P_i$  – производительность  $i$ -й машины (дневная), м<sup>3</sup>;

$n$  – число смен работы  $i$ -й машины;

$\alpha_6$  – интегральный коэффициент использования  $i$ -й машины во времени и по производительности, принимаем 0,6;

$m$  – число видов механизированных работ;

$K_{г2}$  – коэффициент надежности работы строительных машин (0,90-0,91, принимаем 0,9);

$\beta_1$  – коэффициент, учитывающий увеличение единовременных затрат на транспорте средства при более интенсивном потреблении материалов и изделий, принимаем 0,97.

Таблица 2.6.

Const	$t_p$ , мес.	$S_6$ , млн. руб.
21,48	1	21,480
	2	10,740
	3	7,160
	4	5,370
	5	4,296
	6	3,580
	7	3,069
	8	2,685
	9	2,387
	10	2,148
	11	1,953
	12	1,790
	13	1,652
	14	1,534
	15	1,432
	16	1,342
	17	1,264
	18	1,193
	19	1,131

Затраты на строительство временных зданий и сооружений  $S_7$  для обслуживания дополнительного числа рабочих:

$$S_7 = \frac{Z_2 Q_i \alpha_n}{\alpha_7 n t_p} = \frac{0,03 \cdot 12650 \cdot 1,2}{1,18 \cdot 1} = 385,932,$$

где  $Z_2$  – затраты на материалы к сборно-разборным зданиям, тыс. руб./чел., чел., принимаем 0,03 млн. руб./чел.;

$\alpha_7$  – коэффициент, учитывающий неоднородность работ и различную загрузку рабочих по сменам (1,15-1,20), принимаем 1,18;

$n$  – число смен работы на объекте, принимаем 1.

Таблица 2.7.

Const	$t_p$ , мес.	$S_7$ , млн. руб.
385,932	1	385,932
	2	192,966
	3	128,644
	4	96,483
	5	77,186
	6	64,322
	7	55,133
	8	48,242
	9	42,881
	10	38,593
	11	35,085
	12	32,161
	13	29,687
	14	27,567
	15	25,729
	16	24,121
	17	22,702
	18	21,441
	19	20,312

Капитальные вложения в смежные отрасли:

– в промышленность строительных материалов

$$S_8 = \frac{KF_d \alpha_i}{t_p 10^3 K_{ГЗ} \alpha_8} \sum_{i=1}^n K'_{yди} V'_i E'_{hi},$$

где  $K_{ГЗ}$  – коэффициент, учитывающий надежность материально-технического снабжения, равный 0,75;

$\alpha_8$  – коэффициент, учитывающий равномерность использования ресурсов, принимаем  $\alpha_8 = 0,5$ ;

$K'_{yди}$  – удельные капитальные вложения на производство единицы  $i$ -го вида продуктов, руб./т;

$V'_i$  – объем  $i$ -го вида, материала, изделия конструкции на 1 млн. руб. строительно-монтажных работ по отрасли;

$E'_{hi}$  – коэффициент экономической эффективности отрасли, выпускающей  $i$ -ю продукцию.

$$const_1 = \frac{KF_d \alpha_i}{10^3 K_{ГЗ} \alpha_8} = \frac{147,11 \cdot 12 \cdot 1,2}{10^3 \cdot 0,75 \cdot 0,5} = 5,649;$$

$$const_2 = \sum_{i=1}^n K'_{yди} V'_i E'_{hi} = \frac{60,6 \cdot 2300000 \cdot 0,16}{10^6} + \frac{285 \cdot 75000 \cdot 0,16}{10^6} = 25,721;$$



Таблица 2.8.

Const <sub>1</sub>	Const <sub>2</sub>	t <sub>p</sub> , мес.	S <sub>8</sub> , млн. руб.
5,649	25,721	1	145,297
		2	72,649
		3	48,432
		4	36,324
		5	29,059
		6	24,216
		7	20,757
		8	18,162
		9	16,144
		10	14,530
		11	13,209
		12	12,108
		13	11,177
		14	10,378
		15	9,686
		16	9,081
		17	8,547
		18	8,072
		19	7,647

– в производство металлоконструкций:

$$S_9 = \frac{KF_d \alpha_{и}}{t_p 10^3 K_{г3} \alpha_8} \sum_{i=1}^n K''_{удi} V''_i E''_{ни}.$$

$$const_2 = \sum_{i=1}^n K''_{удi} V''_i E''_{ни} = \frac{243 \cdot 80000 \cdot 0,16}{10^6} = 3,11;$$

Таблица 2.9.

Const <sub>1</sub>	Const <sub>2</sub>	t <sub>p</sub> , мес.	S <sub>9</sub> , млн. руб.
5,649	3,110	1	17,571
		2	8,785
		3	5,857
		4	4,393
		5	3,514
		6	2,928
		7	2,510
		8	2,196
		9	1,952
		10	1,757
		11	1,597
		12	1,464
		13	1,352
		14	1,255
		15	1,171
		16	1,098
		17	1,034

		18	0,976
		19	0,925

– в машиностроение:

$$S_{10} = \frac{KF_d \alpha_{и}}{t_p 10^3 K_{г3} \alpha_8} \sum_{i=1}^n K_{yди}''' V_i''' E_{hi}'''.$$

$$const_2 = \sum_{i=1}^n K_{yди}''' V_i''' E_{hi}''' = \frac{1574 \cdot 30000 \cdot 0,16}{10^6} = 7,555;$$

Таблица 2.10.

Const <sub>1</sub>	Const <sub>2</sub>	t <sub>p</sub> , мес.	S <sub>10</sub> , млн. руб.
5,649	7,555	1	42,680
		2	21,340
		3	14,227
		4	10,670
		5	8,536
		6	7,113
		7	6,097
		8	5,335
		9	4,742
		10	4,268
		11	3,880
		12	3,557
		13	3,283
		14	3,049
		15	2,845
		16	2,667
		17	2,511
		18	2,371
		19	2,246

Анализируя совместно все изменяющие затраты и величину эффекта от сокращения длительности процесса, можно определить для каждого значения суммарное значение сельскохозяйственных затрат  $S_{общ_i}$ , минимальная величина которых соответствует оптимальной (рациональной) для данных условий длительности функционирования процесса.

$$S_{общ_i} = \sum_{i=1}^{10} S_i.$$

Таблица 2.11.

$t_p$ , мес.	$S_1$	$S_2$	$S_3$	$S_4$	$S_5$	$S_6$	$S_7$	$S_8$	$S_9$	$S_{10}$	$S_{общ}$
	млн. руб.										
1	0,979	1,177	1,839	271,795	3,643	21,480	385,932	145,297	17,571	42,680	892,392
2	1,957	2,354	3,678	135,897	1,822	10,740	192,966	72,649	8,785	21,340	452,187
3	2,936	3,531	5,517	90,598	1,214	7,160	128,644	48,432	5,857	14,227	308,116
4	3,915	4,708	7,356	67,949	0,911	5,370	96,483	36,324	4,393	10,670	238,077
5	4,893	5,884	9,194	54,359	0,729	4,296	77,186	29,059	3,514	8,536	197,651
6	5,872	7,061	11,033	45,299	0,607	3,580	64,322	24,216	2,928	7,113	172,033
7	6,851	8,238	12,872	38,828	0,520	3,069	55,133	20,757	2,510	6,097	154,875
8	7,829	9,415	14,711	33,974	0,455	2,685	48,242	18,162	2,196	5,335	143,005
9	8,808	10,592	16,550	30,199	0,405	2,387	42,881	16,144	1,952	4,742	134,660
10	9,787	11,769	18,389	27,179	0,364	2,148	38,593	14,530	1,757	4,268	128,784
11	10,765	12,946	20,228	24,709	0,331	1,953	35,085	13,209	1,597	3,880	124,702
12	11,744	14,123	22,067	22,650	0,304	1,790	32,161	12,108	1,464	3,557	121,966
13	12,722	15,299	23,905	20,907	0,280	1,652	29,687	11,177	1,352	3,283	120,266
14	13,701	16,476	25,744	19,414	0,260	1,534	27,567	10,378	1,255	3,049	119,379
15	14,680	17,653	27,583	18,120	0,243	1,432	25,729	9,686	1,171	2,845	119,143
16	15,658	18,830	29,422	16,987	0,228	1,342	24,121	9,081	1,098	2,667	119,435
17	16,637	20,007	31,261	15,988	0,214	1,264	22,702	8,547	1,034	2,511	120,164
18	17,616	21,184	33,100	15,100	0,202	1,193	21,441	8,072	0,976	2,371	121,255
19	18,594	22,361	34,939	14,305	0,192	1,131	20,312	7,647	0,925	2,246	122,651

Выделенные строки содержат информацию об оптимальном варианте инвестирования при данном распределении капитальных вложений и при определенной норме доходности. В варианте В-1 ( $T_{ок} = 6,25$  лет,  $\alpha_p = 0,5$ ) минимальные затраты на строительство – 119,1 млн. руб. обеспечиваются при сроке строительства 15 месяцев. Это и есть оптимальный срок строительства для В-1.

На примере данных таблицы построим графики, изображающие изменение затрат во времени, построим кривую общих затрат и графически определим рациональный вариант возведения объекта и использования инвестиций.

Определение рационального варианта возведения объекта

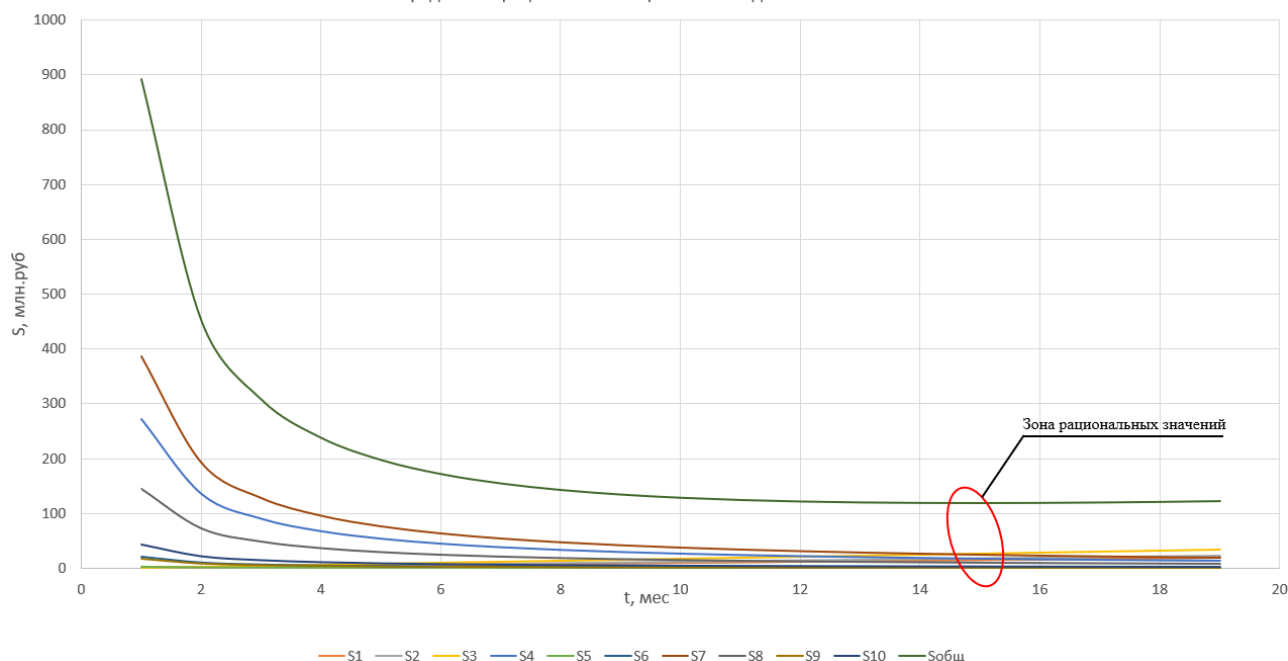


Рис. 1. Определение рационального варианта возведения объекта и использования капитальных вложений для В-1.

### 3. Расчёт эффекта по основным участникам инвестиционного процесса

В сводной таблице 3.1 представлено сравнение оптимальных вариантов инвестирования с базовым. На основе анализа полученных данных определим наилучший вариант инвестирования для генерального подрядчика.

Таблица 3.1.

№	$T_{ок}$	$\alpha$	$t_p$	$S_{общ}$	$t_{баз}$	$S_{баз}$	$\Delta t$	$\Delta S$	Примечание
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10
B-1	6,25	0,5	15	119,143	19	1229,772	4	1110,629	
B-2	6,25	0,333	17	103,040	19	1229,772	2	1126,732	
B-3	6,25	0,25	19	94,002	19	1229,772	0	1135,770	
B-4	6,25	0,2	19	88,272	19	1229,772	0	1141,500	
B-5	6,25	0,667	13	133,360	19	1229,772	6	1096,412	
B-6	6,25	0,625	14	129,934	19	1229,772	5	1099,838	
B-7	6,25	0,75	13	139,868	19	1229,772	6	1089,904	
B-8	6,25	0,8	12	143,679	19	1229,772	7	1086,093	
B-9	2	0,5	10	192,358	19	1229,772	9	1037,414	
B-10	2	0,333	10	146,731	19	1229,772	9	1083,041	
B-11	2	0,25	11	123,424	19	1229,772	8	1106,348	
B-12	2	0,2	12	109,211	19	1229,772	7	1120,561	
B-13	2	0,667	9	237,113	19	1229,772	10	992,659	
B-14	2	0,625	9	225,928	19	1229,772	10	1003,844	
B-15	2	0,75	9	259,218	19	1229,772	10	970,554	
B-16	2	0,8	9	272,533	19	1229,772	10	957,239	$\Delta S \rightarrow \min$ , $\Delta t \rightarrow \max$ , оптимальный для заказчика
B-17	3	0,5	11	161,581	19	1229,772	8	1068,191	
B-18	3	0,333	12	124,588	19	1229,772	7	1105,184	
B-19	3	0,25	13	105,907	19	1229,772	6	1123,865	
B-20	3	0,2	13	94,539	19	1229,772	6	1135,233	
B-21	3	0,667	11	197,881	19	1229,772	8	1031,891	
B-22	3	0,625	11	188,751	19	1229,772	8	1041,021	
B-23	3	0,75	11	215,921	19	1229,772	8	1013,851	
B-24	3	0,8	11	226,79	19	1229,772	8	1002,982	
B-25	4	0,5	13	143,626	19	1229,772	6	1086,146	
B-26	4	0,333	14	111,958	19	1229,772	5	1117,814	
B-27	4	0,25	14	95,969	19	1229,772	5	1133,803	
B-28	4	0,2	15	86,246	19	1229,772	4	1143,526	
B-29	4	0,667	12	175,12	19	1229,772	7	1054,652	
B-30	4	0,625	13	167,267	19	1229,772	6	1062,505	
B-31	4	0,75	12	190,6	19	1229,772	7	1039,172	
B-32	4	0,8	12	199,925	19	1229,772	7	1029,847	
B-33	5	0,5	14	131,769	19	1229,772	5	1098,003	
B-34	5	0,333	15	103,611	19	1229,772	4	1126,161	
B-35	5	0,25	15	89,469	19	1229,772	4	1140,303	
B-36	5	0,2	16	80,883	19	1229,772	3	1148,889	$\Delta S \rightarrow \max$ , $\Delta t \rightarrow \min$ , оптимальный для подрядчика
B-37	5	0,667	14	159,813	19	1229,772	5	1069,959	

В-38	5	0,625	14	152,761	19	1229,772	5	1077,011	
В-39	5	0,75	13	173,696	19	1229,772	6	1056,076	
В-40	5	0,8	13	182,005	19	1229,772	6	1047,767	

Из выявленных оптимальных решений для подрядчика выберем два крайних варианта инвестирования: вариант В-16, когда  $\Delta S \rightarrow \min$  и  $\Delta t \rightarrow \max$ , и вариант В-36, когда  $\Delta S \rightarrow \max$  и  $\Delta t \rightarrow \min$ .

**В-16** имеет следующие параметры: суммарные затраты 957,239 млн. руб., срок строительства 9 месяцев, период окупаемости 2 года, коэффициент распределения инвестиций 0,8 соответствует неравномерно-убывающему (по закону вогнутой кубической параболы) потреблению ресурсов. В контракт ген. подрядчику выгодно заложить максимальный срок строительства – 19 месяцев и соответствующие ему затраты 1229,772 млн. руб. Это позволит подрядчику при прочих равных условиях сократить срок строительства с 19 месяцев (контрактный срок строительства) до 9 месяцев (расчетный срок строительства). Это обеспечивает подрядчику возможность достижения различных видов эффектов, а также снижение рисков. Однако в этом случае подрядчик имеет минимальное сокращение затрат  $\Delta S$ , что ведет к уменьшению общего эффекта. Возникает риск нехватки финансовых ресурсов в случае непредвиденных расходов.

**В-36** имеет следующие параметры: суммарные затраты 1148,889 млн. руб., срок строительства 16 месяцев, период окупаемости 5 лет, коэффициент распределения инвестиций 0,2. Данный вариант обеспечивает получение максимального эффекта от сокращения затрат. В контракт ген. подрядчиком будет заложен максимальный срок строительства – месяцев и соответствующие ему затраты 1229,772 млн. руб.

Рассчитаем эффекты подрядчика для предложенных вариантов и проведем их количественную оценку.

### Эффекты от сокращения сроков строительства

Рассчитаем условно-постоянную часть расходов в составе сметной стоимости строительства:

$$C_{\text{уп}} = C_{\text{Н}} + C_{\text{Э}} + C_{\text{З}} + C_{\text{ЗП}} = 102,667 + 23,912 + 6,576 + 79,707 = 212,862 \text{ млн. руб.,}$$

$C_{\text{Н}}$  – расходы на административно-хозяйственные нужды

$$C_{\text{Н}} = \frac{C_{\text{СМ}} K_{\text{Н}} K_{\text{У}}}{(1 + K_{\text{Н}})(1 + K_{\text{П}})} = \frac{1229,772 \cdot 0,22 \cdot 0,5}{(1 + 0,22) \cdot (1 + 0,08)} = 102,667 \text{ млн. руб.,}$$

где  $C_{\text{СМ}}$  – стоимость СМР;

$K_{\text{Н}}$  – коэффициент накладных расходов, принимаем равным 0,22;

$K_{\text{У}}$  – коэффициент управления расходами, принимаем равным 0,5;

$K_{\text{П}}$  – коэффициент плановых накоплений, принимаем равным 0,08.

$C_{\text{Э}}$  – расходы на эксплуатацию машин и механизмов

$$C_{\text{Э}} = \frac{C_{\text{СМ}} K_{\text{Э}} K_{\text{Э}}''}{(1 + K_{\text{П}})} = \frac{1229,772 \cdot 0,07 \cdot 0,3}{(1 + 0,08)} = 23,912 \text{ млн. руб.,}$$

где  $K_{\text{Э}}$  – удельный вес затрат на эксплуатацию машин и механизмов, принимаем равным 0,07;

$K_3''$  – доля условно-постоянных расходов на эксплуатацию машин и механизмов, принимаем равным 0,3.

$C_3$  – условно-постоянные заготовительно-складские расходы

$$C_3 = \frac{C_{CM} K_M K_3 K_3''}{(1 + K_{\Pi})} = \frac{1229,772 \cdot 0,5 \cdot 0,021 \cdot 0,55}{(1 + 0,08)} = 6,576 \text{ млн. руб.},$$

где  $K_M$  – удельный вес затрат на материалы в стоимости СМР, принимаем равным 0,5;

$K_3$  – средний размер заготовительно-складских расходов в затратах на материалы, принимаем равным 0,021;

$K_3''$  – доля условно-постоянных расходов в заготовительно-складских затратах, принимаем равным 0,55.

$C_{3\Pi}$  – условно-постоянные расходы по заработной плате

$$C_{3\Pi} = \frac{C_{CM} 3 K_{3\Pi}}{(1 + K_{\Pi})} = \frac{1229,772 \cdot 0,2 \cdot 0,35}{(1 + 0,08)} = 79,707 \text{ млн. руб.},$$

где 3 – удельный вес заработной платы в стоимости СМР, принимаем равным 0,2;

$K_{3\Pi}$  – коэффициент заработной платы, принимаем равным 0,35.

### **Расчёт эффектов на этапе строительства (для подрядчика)**

Эффект от сокращения условно-постоянной части расходов:

$$\mathcal{E}_H = C_{y\Pi} \cdot \left(1 - \frac{t_p}{t_H}\right) = 212,862 \cdot \left(1 - \frac{16}{19}\right) = 33,610 \text{ млн. руб.}$$

Эффект от высвобождения основных фондов:

$$\mathcal{E}_{OC} = \frac{\Phi_{OC}}{T_{OK}} \cdot \left(1 - \frac{t_p}{t_H}\right) = \frac{1}{5} \cdot \left(1 - \frac{16}{19}\right) = 0,032 \text{ млн. руб.},$$

где  $\Phi_{OC}$  – величина основных производственных фондов, принимаем равной 1 млн. руб.

Эффект от сокращения оборотных средств:

$$\mathcal{E}_{OB} = \frac{\Phi_{OB}}{T_{OK}} \cdot \left(1 - \frac{t_p}{t_H}\right) = \frac{0,5}{5} \cdot \left(1 - \frac{16}{19}\right) = 0,016 \text{ млн. руб.},$$

где  $\Phi_{OB}$  – величина оборотных производственных фондов, принимаем равной 0,5 млн. руб.

Эффект по фонду заработной платы:

$$\mathcal{E}_C = C_{CM} \cdot 3 \cdot \left(1 - \frac{100 + \Pi_3}{100 + \Pi_{\Pi}}\right) = 1229,772 \cdot 0,2 \cdot \left(1 - \frac{100 + 3}{100 + 10}\right) =$$

= 15,652 млн. руб.,

где  $\Pi_3$  – прирост заработной платы за счет совершенствования организации управления производством на основе научно-технического прогресса, принимаем равным 3%;

$\Pi_{\Pi}$  – прирост производительности труда, принимаем равным 10%.

Эффект от уменьшения переменной части накладных расходов за счет сокращения фонда заработной платы:

$$\mathcal{E}_3 = \mathcal{E}_c \cdot 0,15 = 15,652 \cdot 0,15 = 2,348 \text{ млн. руб.}$$

Эффект от уменьшения переменной части накладных расходов от внедрения НИОКР:

$$\mathcal{E}_Q = Q \cdot 0,06 = 12650 \cdot 0,06 = 759 \text{ млн. руб.}$$

Тогда общий эффект будет равен сумме всех эффектов:

$$\mathcal{E} = \mathcal{E}_H + \mathcal{E}_{OC} + \mathcal{E}_{OB} + \mathcal{E}_c + \mathcal{E}_3 + \mathcal{E}_Q = 33,610 + 0,032 + 0,016 + 15,652 + 2,348 + 759 = 809,228 \text{ млн. руб.}$$

Общий эффект подрядчика включает также  $\Delta S$ :

$$\mathcal{E}_{\text{общ}}^{\text{ГП}} = \mathcal{E} + \Delta S = 809,228 + 1148,889 = 1958,117 \text{ млн. руб.}$$

Таблица 3.2.

№	$\mathcal{E}_H$	$\mathcal{E}_{OC}$	$\mathcal{E}_{OB}$	$\mathcal{E}_c$	$\mathcal{E}_3$	$\mathcal{E}_Q$	$\mathcal{E}$	$\mathcal{E}_{\text{общ}}^{\text{ГП}}$	$C_{\text{уп}}$	
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11
1	43,476	0,041	0,020	15,652	2,348	759	820,537	1931,166	212,863	
2	20,891	0,020	0,010	15,652	2,348	759	797,920	1924,652	212,863	
3	0	0	0	15,652	2,348	759	775,303	1911,073	212,863	
4	0	0	0	15,652	2,348	759	775,303	1916,803	212,863	
5	66,061	0,062	0,031	15,652	2,348	759	843,153	1939,565	212,863	
6	54,769	0,051	0,026	15,652	2,348	759	831,845	1931,683	212,863	
7	66,061	0,062	0,031	15,652	2,348	759	843,153	1933,057	212,863	
8	77,353	0,073	0,036	15,652	2,348	759	854,462	1940,555	212,863	
9	99,938	0,094	0,047	15,652	2,348	759	877,079	1914,493	212,863	
10	99,938	0,094	0,047	15,652	2,348	759	877,079	1960,120	212,863	
11	88,646	0,083	0,042	15,652	2,348	759	865,770	1972,118	212,863	
12	77,353	0,073	0,036	15,652	2,348	759	854,462	1975,023	212,863	
13	111,231	0,105	0,052	15,652	2,348	759	888,387	1881,046	212,863	
14	111,231	0,105	0,052	15,652	2,348	759	888,387	1892,231	212,863	
15	111,231	0,105	0,052	15,652	2,348	759	888,387	1858,941	212,863	
16	111,231	0,105	0,052	15,652	2,348	759	888,387	1845,626	212,863	min
17	88,646	0,083	0,042	15,652	2,348	759	865,770	1933,961	212,863	
18	77,353	0,073	0,036	15,652	2,348	759	854,462	1959,646	212,863	
19	66,061	0,062	0,031	15,652	2,348	759	843,153	1967,018	212,863	
20	66,061	0,062	0,031	15,652	2,348	759	843,153	1978,386	212,863	max
21	88,646	0,083	0,042	15,652	2,348	759	865,770	1897,661	212,863	
22	88,646	0,083	0,042	15,652	2,348	759	865,770	1906,791	212,863	
23	88,646	0,083	0,042	15,652	2,348	759	865,770	1879,621	212,863	
24	88,646	0,083	0,042	15,652	2,348	759	865,770	1868,752	212,863	
25	66,061	0,062	0,031	15,652	2,348	759	843,153	1929,299	212,863	
26	54,769	0,051	0,026	15,652	2,348	759	831,845	1949,659	212,863	
27	54,769	0,051	0,026	15,652	2,348	759	831,845	1965,648	212,863	
28	43,476	0,041	0,020	15,652	2,348	759	820,537	1964,063	212,863	
29	77,353	0,073	0,036	15,652	2,348	759	854,462	1909,114	212,863	
30	66,061	0,062	0,031	15,652	2,348	759	843,153	1905,658	212,863	
31	77,353	0,073	0,036	15,652	2,348	759	854,462	1893,634	212,863	

32	77,353	0,073	0,036	15,652	2,348	759	854,462	1884,309	212,863	
33	54,769	0,051	0,026	15,652	2,348	759	831,845	1929,848	212,863	
34	43,476	0,041	0,020	15,652	2,348	759	820,537	1946,698	212,863	
35	43,476	0,041	0,020	15,652	2,348	759	820,537	1960,840	212,863	
36	32,184	0,030	0,015	15,652	2,348	759	809,228	1958,117	212,863	
37	54,769	0,051	0,026	15,652	2,348	759	831,845	1901,804	212,863	
38	54,769	0,051	0,026	15,652	2,348	759	831,845	1908,856	212,863	
39	66,061	0,062	0,031	15,652	2,348	759	843,153	1899,229	212,863	
40	66,061	0,062	0,031	15,652	2,348	759	843,153	1890,920	212,863	

### Расчёт эффектов на этапе строительства (для заказчика)

Эффект от сокращения условно-постоянной части расходов:

$$\mathcal{E}_H = C_{УП} \cdot \left(1 - \frac{t_p}{t_H}\right) = 212,862 \cdot \left(1 - \frac{9}{19}\right) = 111,231 \text{ млн. руб.}$$

Эффект от высвобождения основных фондов:

$$\mathcal{E}_{OC} = \frac{\Phi_{OC}}{T_{OK}} \cdot \left(1 - \frac{t_p}{t_H}\right) = \frac{1}{5} \cdot \left(1 - \frac{9}{19}\right) = 0,105 \text{ млн. руб.}$$

Эффект от сокращения оборотных средств:

$$\mathcal{E}_{OB} = \frac{\Phi_{OB}}{T_{OK}} \cdot \left(1 - \frac{t_p}{t_H}\right) = \frac{0,5}{5} \cdot \left(1 - \frac{9}{19}\right) = 0,052 \text{ млн. руб.}$$

Эффект по фонду заработной платы, эффект от уменьшения переменной части накладных расходов за счет сокращения фонда заработной платы, эффект от уменьшения переменной части накладных расходов за счет внедрения НИОКР остаются постоянными.

Тогда общий эффект будет равен сумме всех эффектов:

$$\mathcal{E} = \mathcal{E}_H + \mathcal{E}_{OC} + \mathcal{E}_{OB} + \mathcal{E}_C + \mathcal{E}_3 + \mathcal{E}_Q = 111,231 + 0,105 + 0,052 + 15,652 + 2,348 + 759 = 888,387 \text{ млн. руб.}$$

Общий эффект подрядчика включает также  $\Delta S$ :

$$\mathcal{E}_{\text{общ}}^{\text{ГП}} = \mathcal{E} + \Delta S = 888,387 + 957,239 = 1845,626 \text{ млн. руб.}$$



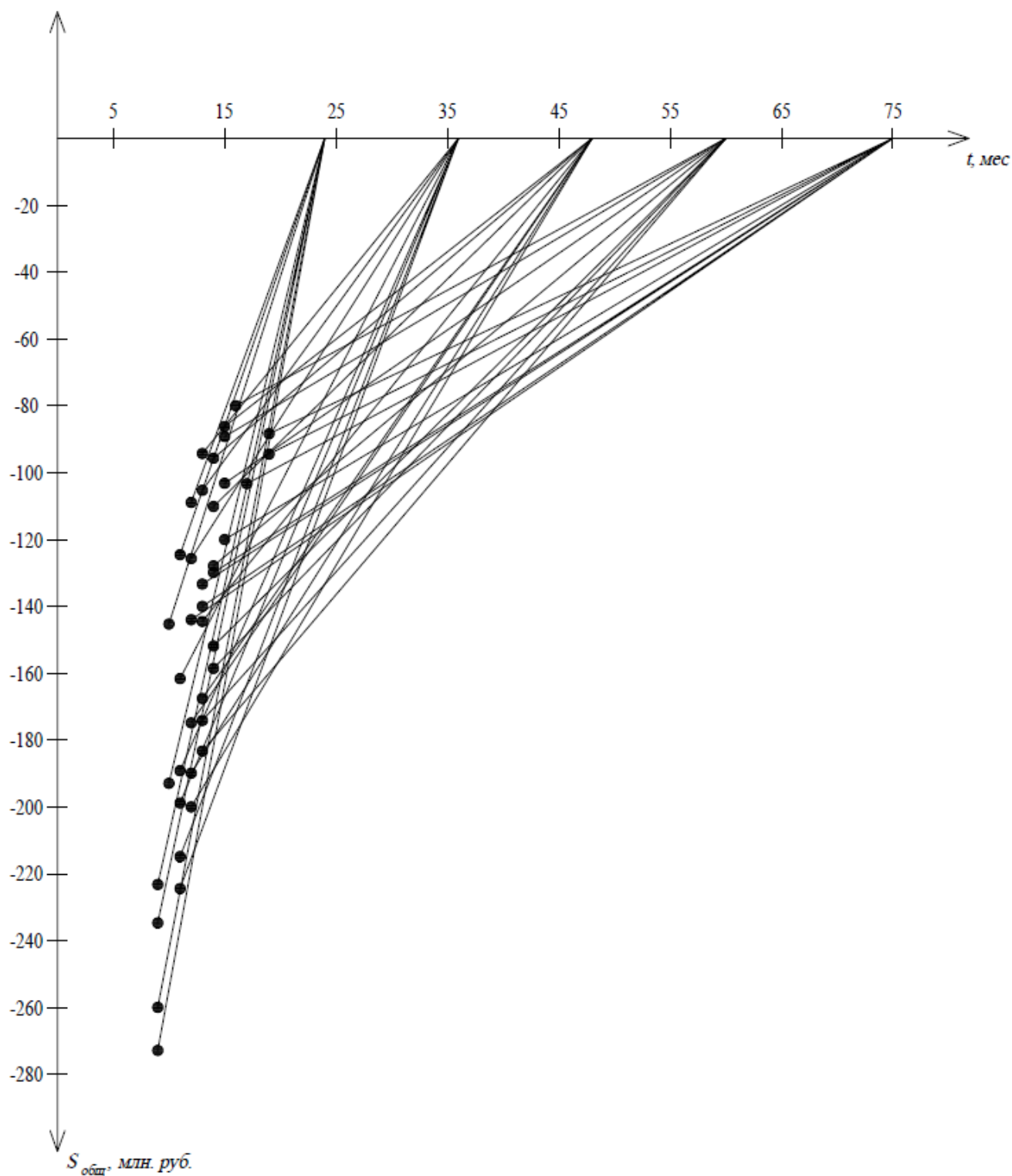


Рис. 3.1 Варианты рационального размещения инвестиций и определение нормативного срока окупаемости объекта

#### 4. Вариант контракта

Контракт, заключенный между подрядчиком и заказчиком, должен максимально учитывать интересы обеих сторон. Понятно, что подрядчику выгодно заложить в контракт максимальный срок строительства 19 месяцев и максимальные затраты 1229,772 млн. руб., обеспечив при этом окупаемость объекта через 5 лет. Очевидно и то, что заказчик захочет сократить срок строительства, чтобы окупаемость объекта произошла как можно быстрее, а также сократить затраты на строительство объекта.

Поэтому подрядчик должен предложить заказчику следующий условия контракта:

- срок строительства – 19 месяцев;
- объем инвестиций – 1229,772 млн. руб.;
- период окупаемости – 5 лет.

Распределение капитальных вложений – равномерно-убывающее.

При этом подрядчик обеспечивает себе равномерное потребление ресурсов, имеет запас времени 3 месяца, что принесет подрядчику эффект от сокращения сроков строительства в размере 809,228 млн. руб. и доход в размере  $\Delta S = 1148,889$  млн. руб. Таким образом, общий экономический эффект подрядчика составит 1958,117 млн. руб.

Для защиты строительной системы необходимо обеспечить эффективное функционирование контрактной системы, это обойдется заказчику в 368,932 млн. руб. (30% от стоимости строительства).

При данном варианте инвестирования увеличиваются риски подрядчика, т.е. возможность возникновения неблагоприятных ситуаций в ходе реализации планов: риск возникновения непредвиденных расходов, ресурсный риск, организационный риск и др. Риски нужно учитывать и страховать.

Договор страхования от всех видов рисков учитывает определенные потребности подрядчика, гарантирует страхование имущества от всех рисков материальных потерь. Он охватывает все стадии незавершенного строительства, основное, вспомогательное и транспортное оборудование, а также результаты труда.

В таком страховании заинтересованы не только подрядчики, но и в первую очередь заказчики. Это дает им уменьшение риска потерь, вызванных нарушением графиков строительно-монтажных работ. Заказчик, в свою очередь, также имеет риски: риск нежизнеспособности проекта, налоговый риск, риск не завершения строительства и др. На страхование рисков необходимо выделить 50% себестоимости строительства с учетом затрат на контракт, т.е. 614,886 млн. руб.

Таким образом, в договоре подряда объем инвестиций должен учитывать затраты на обеспечение контрактной системы и страхование рисков, он составит  $1229,772 + 368,932 + 614,886 = 2213,590$  млн. руб. Договором подряда также должны быть оговорены все случаи нарушения договора и предусмотрены соответствующие санкции.

## 5. Расчёт дисконтированных показателей эффективности инвестиций

Экономический результат от инвестиционного проекта определяется дополнительными изменениями или приращениями денежных потоков, возникающими на стадии его реализации, в которой условно можно выделить следующие фазы:

- начальную или инвестиционную (приобретение и ввод в эксплуатацию основных фондов, формирование необходимого оборотного капитала, обучение персонала и т.п.);
- эксплуатационную (с момента начала выпуска продукции и услуг);
- завершающую или ликвидационную.

В соответствии с фазами реализации инвестиционного проекта можно выделить три основных элемента его денежного потока:

- чистый объем первоначальных затрат;
- чистый денежный поток от предполагаемой деятельности;
- чистый денежный поток, возникающий в результате завершения проекта.

Для определения операционного денежного потока предполагается, что объект будет сдаваться в аренду, а арендные платежи в год составят фиксированную величину пропорциональную стоимости строительства объекта.

### 5.1. Расчёт денежного потока и чистого дисконтированного дохода

Метод определения чистого дисконтированного дохода основан на определении разницы между суммой денежных поступлений (денежных потоков и оттоков), порождаемых реализацией инвестиционного проекта и дисконтированных к текущей их стоимости, и суммы дисконтированных текущих стоимостей всех затрат (денежных потоков, оттоков), необходимых для реализации этого проекта.

$$NPV = \sum_{t=1}^n \frac{CF_t}{(1+k)^t} - \sum_{t=1}^n \frac{I_t}{(1+k)^t},$$

где  $I_t$  – инвестиционные затраты в  $t$ -й период;

$CF_t$  – поступления денежных средств (денежный поток) в конце  $t$ -го периода;

$k$  – желаемая норма прибыльности (рентабельности).

Если ЧДД проекта положителен, проект является эффективным (при данной норме дисконта) и может рассматриваться вопрос о его принятии. Чем больше ЧДД, тем эффективнее проект. Если проект будет осуществлен при отрицательном ЧДД, то инвестор понесет убытки, значит проект неэффективен. Результаты расчета ЧДД заносим в таблицу 5.1 при ставке дисконтирования 0,15.

Таблица 5.1.

№ п/п	Наименование	Периоды $t$				
		1	2	3	4	5
1	Начальные капитальные вложения (COF)	2213,590				
2	Операционный денежный поток (аренда) (CIF)	498,058	664,077	664,077	664,077	664,077
3	Чистый денежный поток (ЧДП)	-1715,532	664,077	664,077	664,077	664,077
4	Ставка дисконтирования ( $r$ )	0,15	0,15	0,15	0,15	0,15

5	Фактор дисконтирования $1/(1+r)^t$	0,870	0,756	0,658	0,572	0,497
6	ЧДД (NPV)	-1491,767	502,138	436,641	379,688	330,164
7	ЧДД проекта	156,864				

При ставке дисконтирования 0,2

Таблица 5.2.

№ п/п	Наименование	Периоды $t$				
		1	2	3	4	5
1	Начальные капитальные вложения (COF)	2213,590				
2	Операционный денежный поток (аренда) (CIF)	498,058	664,077	664,077	664,077	664,077
3	Чистый денежный поток (ЧДП)	-1715,532	664,077	664,077	664,077	664,077
4	Ставка дисконтирования ( $r$ )	0,20	0,20	0,20	0,20	0,20
5	Фактор дисконтирования $1/(1+r)^t$	0,833	0,694	0,579	0,482	0,402
6	ЧДД (NPV)	-1429,610	461,165	384,304	320,253	266,878
7	ЧДД проекта	2,989				

Если текущий дисконтированный доход проекта  $NPV$  положителен, то проект может считаться приемлемым.

$ЧДД = -1429,610 + 461,165 + 384,304 + 320,253 + 266,878 = 2,989$  млн. руб.

В данном случае ЧДД составит 2,989 млн. руб.  $ЧДД > 0$ , следовательно, проект считается приемлемым.

## 5.2. Расчёт индекса рентабельности

Для определения величины критерия используются те же потоки платежей, что и для критерия чистого дисконтированного дохода. Критерий представляет собой не разницу доходов и затрат от реализации проекта, а их соотношение – доходы, деленные на затраты. Этот показатель позволяет определить, в какой мере возрастает богатство инвестора в расчете на один рубль инвестиций.

$$PI = \frac{\sum_{t=1}^n \frac{CF_t}{(1+k)^t}}{\sum_{t=1}^n \frac{I_t}{(1+k)^t}},$$

где  $CF_t$  – денежные поступления в  $t$ -ом году, которые будут получены благодаря этим инвестициям;

$I_t$  – инвестиции в  $t$ -ом году.

$$PI = \frac{498,058 \cdot 0,833 + 664,077 \cdot 0,694 + 664,077 \cdot 0,579 + 664,077 \cdot 0,482 + 664,077 \cdot 0,402}{2213,590 \cdot 0,833} = 1,0016.$$

### 5.3. Расчёт внутренней нормы доходности

Внутренняя норма доходности представляет ту норму дисконта, при которой величина приведенной разности результата и затрат равна приведенным капитальным вложениям.

Показатель *IRR* представляет собой проверочный дисконт, при котором отдача от инвестиционного проекта равна первоначальным инвестициям в проект.

$$E_{\text{вн}} = E_1 - \text{ЧДД}_1 \cdot \frac{E_2 - E_1}{\text{ЧДД}_2 - \text{ЧДД}_1} = 15 - 156,864 \cdot \frac{20 - 15}{2,989 - 156,864} = 20,097,$$

Ставка дисконтирования  $r_1$  или норма дисконта  $E_1 = 15 \%$ .

Ставка дисконтирования  $r_2$  или норма дисконта  $E_1 = 20 \%$ . Получаемую расчетную величину  $E_{\text{вн}}$  сравнивают с требуемой инвестором нормой рентабельности вложений. Вопрос о принятии инвестиционного проекта может рассматриваться, если значение  $E_{\text{вн}}$  не меньше требуемой инвестором величины.

Если инвестиционный проект полностью финансируется за счет ссуды банка, то значение  $E_{\text{вн}}$  указывает верхнюю границу допустимого уровня банковской процентной ставки, превышение которого делает инвестиционный проект неэффективным.

В случае, когда имеет место финансирование из разных источников, нижняя граница значения  $E_{\text{вн}}$  соответствует «цене» авансируемого капитала, которая может рассчитываться как средняя арифметическая взвешенная величина выплат за пользование авансируемым капиталом. ЧДД<sub>2</sub> ближе к нулю, подобрать ставку меньше 10 %.

## Заключение

Результатом данной расчётно-графической работы стал выбор наиболее рационального варианта инвестирования возведения объекта, который должен оптимально удовлетворять требованиям заказчика, так и требованиям подрядчика, хотя их интересы расходятся.

Заказчик заинтересован в сооружении объекта и вводе его в эксплуатацию при минимальных затратах на строительство и в наиболее короткие сроки, получении максимального дохода в кратчайшие сроки. Подрядчик же стремится увеличить срок строительного процесса и сумму будущих затрат.

При выборе контракта договора подряда были рассмотрены различные виды распределения капитальных вложений, был рассчитан нормативный срок строительства жилого дома в условиях рыночной экономики и сложившейся организационно-технической ситуации  $t_n = 19$  месяцев. А также оптимальный срок строительства для каждого вида распределения инвестиций и для каждого из заданных сроков окупаемости объекта. Для этого были определены снижающиеся и возрастающие затраты на строительство по методу Прыкина Б.В. и подсчитаны общие затраты. Оптимальным признавался тот вариант, при котором  $\Delta S \rightarrow \min$ , расчётное время  $t$ , соответствующее этим затратам, и является оптимальной продолжительностью возведения здания.

В контракт подряда закладывается сумма, учитывающая также дополнительные инвестиции на обеспечение эффективного функционирования контрактной системы и на страхование рисков. Подрядчик должен предложить заказчику следующие условия контракта:

- срок строительства – 19 месяцев;
- объем инвестиций – 1229,772 млн. руб.;
- период окупаемости – 5 лет;
- характер использования капитальных вложений – неравномерно-возрастающий.

Экономический результат от инвестированного проекта определяется дополнительными изменениями или приращениями денежных потоков, возникающими на стадии его реализации. Экономический результат выражается путем расчета дисконтированных показателей эффективности проекта.

По результатам расчетов получаем:

- ЧДД = 2,989 млн. руб. > 0;
- $PI = 1,0016 > 0$ ;
- $IRR = 20,1 \%$ .

Следовательно, проект может быть принят.

## Список использованных источников

1. «Организация и управление производственной деятельностью». Методические указания к выполнению работы по направлению подготовки 08.04.01 «Строительство». – Пенза: ПГУАС, 2022. – 24 с.
2. Евсенко О.С. Инвестиции в вопросах и ответах: учеб. пособие. – М.: ТК Велби, Изд-во Проспект, 2005. – 256 с.
3. Игонина Л.Л. Инвестиции: Учеб. пособие / Под ред. д-ра экон. наук, проф. В.А. Слепова. — М.: Юристъ, 2002. — 480 с.
4. Инвестиции: Учебник / Под ред. В.В. Ковалёва, В.В. Иванова, В.А. Лялина. – М.: ООО «ТК Велби», 2003. – 440 с.
5. Колтынюк Б.А. Инвестиции. Учебник. – СПб.: Изд-во Михайлова В.А. 2003. – 848 с.
6. Крылов Э.И., Власова В.М., Чеснокова В.В. Основные принципы оценки эффективности инвестиционного проекта / СПбГУАП. СПб., 2003. 28 с.
7. Малыгин А.А., Ларюшина Н.М., Витин А.Г. Нормативы капитальных вложений: Справ. пособие. – М.: Экономика, 1990. – 315 с.
8. Методические рекомендации по оценке эффективности инвестиционных проектов (Вторая редакция, исправленная и дополненная). – М.: Экономика, 2000. Издание официальное.
9. Непомнящий Е.Г. Экономическая оценка инвестиций: Учебное пособие. – Таганрог: Изд-во ТРТУ, 2005. – 292 с.
10. Хрусталёв Б.Б. Экономическая оценка инвестиций: Учебник для студентов экономических специальностей вузов / Б.Б. Хрусталёв, М.Н. Филюнин, В.Б. Клячман, Н.А. Лежикова / Под ред. Б.Б. Хрусталёва. – Пенза: ПГУАС, 2004. – 306 с.

# Приложение

## Приложение А

а <sub>г</sub> /Месяц	S <sub>1</sub>	S <sub>2</sub>	S <sub>3</sub>	S <sub>4</sub>	S <sub>5</sub>	S <sub>6</sub>	S <sub>7</sub>	S <sub>8</sub>	S <sub>9</sub>	S <sub>10</sub>	Сумма
<b>В-2: T<sub>ок</sub>=6,25, α<sub>p</sub>=0,33</b>											
0,33/1	0,979	0,777	1,214	271,795	3,643	21,480	385,932	145,297	17,571	42,680	891,366
0,33/2	1,957	1,553	2,427	135,897	1,822	10,740	192,966	72,649	8,785	21,340	450,137
0,33/3	2,936	2,330	3,641	90,598	1,214	7,160	128,644	48,432	5,857	14,227	305,040
0,33/4	3,915	3,107	4,855	67,949	0,911	5,370	96,483	36,324	4,393	10,670	233,975
0,33/5	4,893	3,884	6,068	54,359	0,729	4,296	77,186	29,059	3,514	8,536	192,525
0,33/6	5,872	4,660	7,282	45,299	0,607	3,580	64,322	24,216	2,928	7,113	165,880
0,33/7	6,851	5,437	8,496	38,828	0,520	3,069	55,133	20,757	2,510	6,097	147,697
0,33/8	7,829	6,214	9,709	33,974	0,455	2,685	48,242	18,162	2,196	5,335	134,802
0,33/9	8,808	6,991	10,923	30,199	0,405	2,387	42,881	16,144	1,952	4,742	125,432
0,33/10	9,787	7,767	12,137	27,179	0,364	2,148	38,593	14,530	1,757	4,268	118,530
0,33/11	10,765	8,544	13,350	24,709	0,331	1,953	35,085	13,209	1,597	3,880	113,423
0,33/12	11,744	9,321	14,564	22,650	0,304	1,790	32,161	12,108	1,464	3,557	109,662
0,33/13	12,722	10,098	15,778	20,907	0,280	1,652	29,687	11,177	1,352	3,283	106,936
0,33/14	13,701	10,874	16,991	19,414	0,260	1,534	27,567	10,378	1,255	3,049	105,024
0,33/15	14,680	11,651	18,205	18,120	0,243	1,432	25,729	9,686	1,171	2,845	103,762
0,33/16	15,658	12,428	19,419	16,987	0,228	1,342	24,121	9,081	1,098	2,667	103,030
0,33/17	16,637	13,205	20,632	15,988	0,214	1,264	22,702	8,547	1,034	2,511	102,733
0,33/18	17,616	13,981	21,846	15,100	0,202	1,193	21,441	8,072	0,976	2,371	102,798
0,33/19	18,594	14,758	23,059	14,305	0,192	1,131	20,312	7,647	0,925	2,246	103,170
<b>В-3: T<sub>ок</sub>=6,25, α<sub>p</sub>=0,25</b>											
0,25/1	0,979	0,588	0,919	271,795	3,643	21,480	385,932	145,297	17,571	42,680	890,884
0,25/2	1,957	1,177	1,839	135,897	1,822	10,740	192,966	72,649	8,785	21,340	449,172
0,25/3	2,936	1,765	2,758	90,598	1,214	7,160	128,644	48,432	5,857	14,227	303,592
0,25/4	3,915	2,354	3,678	67,949	0,911	5,370	96,483	36,324	4,393	10,670	232,045
0,25/5	4,893	2,942	4,597	54,359	0,729	4,296	77,186	29,059	3,514	8,536	190,112
0,25/6	5,872	3,531	5,517	45,299	0,607	3,580	64,322	24,216	2,928	7,113	162,985
0,25/7	6,851	4,119	6,436	38,828	0,520	3,069	55,133	20,757	2,510	6,097	144,320
0,25/8	7,829	4,708	7,356	33,974	0,455	2,685	48,242	18,162	2,196	5,335	130,942
0,25/9	8,808	5,296	8,275	30,199	0,405	2,387	42,881	16,144	1,952	4,742	121,090
0,25/10	9,787	5,884	9,194	27,179	0,364	2,148	38,593	14,530	1,757	4,268	113,705
0,25/11	10,765	6,473	10,114	24,709	0,331	1,953	35,085	13,209	1,597	3,880	108,115
0,25/12	11,744	7,061	11,033	22,650	0,304	1,790	32,161	12,108	1,464	3,557	103,871
0,25/13	12,722	7,650	11,953	20,907	0,280	1,652	29,687	11,177	1,352	3,283	100,663
0,25/14	13,701	8,238	12,872	19,414	0,260	1,534	27,567	10,378	1,255	3,049	98,268
0,25/15	14,680	8,827	13,792	18,120	0,243	1,432	25,729	9,686	1,171	2,845	96,524
0,25/16	15,658	9,415	14,711	16,987	0,228	1,342	24,121	9,081	1,098	2,667	95,309
0,25/17	16,637	10,003	15,630	15,988	0,214	1,264	22,702	8,547	1,034	2,511	94,530
0,25/18	17,616	10,592	16,550	15,100	0,202	1,193	21,441	8,072	0,976	2,371	94,113
0,25/19	18,594	11,180	17,469	14,305	0,192	1,131	20,312	7,647	0,925	2,246	94,002
<b>В-4: T<sub>ок</sub>=6,25, α<sub>p</sub>=0,20</b>											
0,20/1	0,979	0,471	0,736	271,795	3,643	21,480	385,932	145,297	17,571	42,680	890,582
0,20/2	1,957	0,942	1,471	135,897	1,822	10,740	192,966	72,649	8,785	21,340	448,568
0,20/3	2,936	1,412	2,207	90,598	1,214	7,160	128,644	48,432	5,857	14,227	302,687
0,20/4	3,915	1,883	2,942	67,949	0,911	5,370	96,483	36,324	4,393	10,670	230,839
0,20/5	4,893	2,354	3,678	54,359	0,729	4,296	77,186	29,059	3,514	8,536	188,604
0,20/6	5,872	2,825	4,413	45,299	0,607	3,580	64,322	24,216	2,928	7,113	161,176
0,20/7	6,851	3,295	5,149	38,828	0,520	3,069	55,133	20,757	2,510	6,097	142,209
0,20/8	7,829	3,766	5,884	33,974	0,455	2,685	48,242	18,162	2,196	5,335	128,529
0,20/9	8,808	4,237	6,620	30,199	0,405	2,387	42,881	16,144	1,952	4,742	118,375
0,20/10	9,787	4,708	7,356	27,179	0,364	2,148	38,593	14,530	1,757	4,268	110,689
0,20/11	10,765	5,178	8,091	24,709	0,331	1,953	35,085	13,209	1,597	3,880	104,798
0,20/12	11,744	5,649	8,827	22,650	0,304	1,790	32,161	12,108	1,464	3,557	100,253
0,20/13	12,722	6,120	9,562	20,907	0,280	1,652	29,687	11,177	1,352	3,283	96,743
0,20/14	13,701	6,591	10,298	19,414	0,260	1,534	27,567	10,378	1,255	3,049	94,046
0,20/15	14,680	7,061	11,033	18,120	0,243	1,432	25,729	9,686	1,171	2,845	92,001
0,20/16	15,658	7,532	11,769	16,987	0,228	1,342	24,121	9,081	1,098	2,667	90,484
0,20/17	16,637	8,003	12,504	15,988	0,214	1,264	22,702	8,547	1,034	2,511	89,403



0,20/18	17,616	8,474	13,240	15,100	0,202	1,193	21,441	8,072	0,976	2,371	88,685
0,20/19	18,594	8,944	13,975	14,305	0,192	1,131	20,312	7,647	0,925	2,246	88,272
<b>B-5: T<sub>ок</sub>=6,25, α<sub>p</sub>=0,667</b>											
0,67/1	0,979	1,570	2,453	271,795	3,643	21,480	385,932	145,297	17,571	42,680	893,399
0,67/2	1,957	3,140	4,906	135,897	1,822	10,740	192,966	72,649	8,785	21,340	454,202
0,67/3	2,936	4,710	7,359	90,598	1,214	7,160	128,644	48,432	5,857	14,227	311,137
0,67/4	3,915	6,280	9,812	67,949	0,911	5,370	96,483	36,324	4,393	10,670	242,106
0,67/5	4,893	7,850	12,265	54,359	0,729	4,296	77,186	29,059	3,514	8,536	202,688
0,67/6	5,872	9,420	14,718	45,299	0,607	3,580	64,322	24,216	2,928	7,113	178,076
0,67/7	6,851	10,990	17,171	38,828	0,520	3,069	55,133	20,757	2,510	6,097	161,926
0,67/8	7,829	12,560	19,624	33,974	0,455	2,685	48,242	18,162	2,196	5,335	151,063
0,67/9	8,808	14,130	22,078	30,199	0,405	2,387	42,881	16,144	1,952	4,742	143,726
0,67/10	9,787	15,700	24,531	27,179	0,364	2,148	38,593	14,530	1,757	4,268	138,856
0,67/11	10,765	17,270	26,984	24,709	0,331	1,953	35,085	13,209	1,597	3,880	135,782
0,67/12	11,744	18,839	29,437	22,650	0,304	1,790	32,161	12,108	1,464	3,557	134,053
0,67/13	12,722	20,409	31,890	20,907	0,280	1,652	29,687	11,177	1,352	3,283	133,360
0,67/14	13,701	21,979	34,343	19,414	0,260	1,534	27,567	10,378	1,255	3,049	133,480
0,67/15	14,680	23,549	36,796	18,120	0,243	1,432	25,729	9,686	1,171	2,845	134,252
0,67/16	15,658	25,119	39,249	16,987	0,228	1,342	24,121	9,081	1,098	2,667	135,552
0,67/17	16,637	26,689	41,702	15,988	0,214	1,264	22,702	8,547	1,034	2,511	137,287
0,67/18	17,616	28,259	44,155	15,100	0,202	1,193	21,441	8,072	0,976	2,371	139,385
0,67/19	18,594	29,829	46,608	14,305	0,192	1,131	20,312	7,647	0,925	2,246	141,789
<b>B-6: T<sub>ок</sub>=6,25, α<sub>p</sub>=0,63</b>											
0,63/1	0,979	1,483	2,317	271,795	3,643	21,480	385,932	145,297	17,571	42,680	893,176
0,63/2	1,957	2,966	4,634	135,897	1,822	10,740	192,966	72,649	8,785	21,340	453,756
0,63/3	2,936	4,449	6,951	90,598	1,214	7,160	128,644	48,432	5,857	14,227	310,468
0,63/4	3,915	5,931	9,268	67,949	0,911	5,370	96,483	36,324	4,393	10,670	241,213
0,63/5	4,893	7,414	11,585	54,359	0,729	4,296	77,186	29,059	3,514	8,536	201,572
0,63/6	5,872	8,897	13,902	45,299	0,607	3,580	64,322	24,216	2,928	7,113	176,737
0,63/7	6,851	10,380	16,219	38,828	0,520	3,069	55,133	20,757	2,510	6,097	160,363
0,63/8	7,829	11,863	18,536	33,974	0,455	2,685	48,242	18,162	2,196	5,335	149,278
0,63/9	8,808	13,346	20,853	30,199	0,405	2,387	42,881	16,144	1,952	4,742	141,717
0,63/10	9,787	14,829	23,170	27,179	0,364	2,148	38,593	14,530	1,757	4,268	136,625
0,63/11	10,765	16,312	25,487	24,709	0,331	1,953	35,085	13,209	1,597	3,880	133,327
0,63/12	11,744	17,794	27,804	22,650	0,304	1,790	32,161	12,108	1,464	3,557	131,375
0,63/13	12,722	19,277	30,121	20,907	0,280	1,652	29,687	11,177	1,352	3,283	130,459
0,63/14	13,701	20,760	32,438	19,414	0,260	1,534	27,567	10,378	1,255	3,049	130,356
0,63/15	14,680	22,243	34,755	18,120	0,243	1,432	25,729	9,686	1,171	2,845	130,904
0,63/16	15,658	23,726	37,072	16,987	0,228	1,342	24,121	9,081	1,098	2,667	131,981
0,63/17	16,637	25,209	39,389	15,988	0,214	1,264	22,702	8,547	1,034	2,511	133,493
0,63/18	17,616	26,692	41,706	15,100	0,202	1,193	21,441	8,072	0,976	2,371	135,368
0,63/19	18,594	28,175	44,023	14,305	0,192	1,131	20,312	7,647	0,925	2,246	137,549
<b>B-7: T<sub>ок</sub>=6,25, α<sub>p</sub>=0,75</b>											
0,75/1	0,979	1,765	2,758	271,795	3,643	21,480	385,932	145,297	17,571	42,680	893,899
0,75/2	1,957	3,531	5,517	135,897	1,822	10,740	192,966	72,649	8,785	21,340	455,203
0,75/3	2,936	5,296	8,275	90,598	1,214	7,160	128,644	48,432	5,857	14,227	312,639
0,75/4	3,915	7,061	11,033	67,949	0,911	5,370	96,483	36,324	4,393	10,670	244,108
0,75/5	4,893	8,827	13,792	54,359	0,729	4,296	77,186	29,059	3,514	8,536	205,191
0,75/6	5,872	10,592	16,550	45,299	0,607	3,580	64,322	24,216	2,928	7,113	181,080
0,75/7	6,851	12,357	19,308	38,828	0,520	3,069	55,133	20,757	2,510	6,097	165,430
0,75/8	7,829	14,123	22,067	33,974	0,455	2,685	48,242	18,162	2,196	5,335	155,068
0,75/9	8,808	15,888	24,825	30,199	0,405	2,387	42,881	16,144	1,952	4,742	148,231
0,75/10	9,787	17,653	27,583	27,179	0,364	2,148	38,593	14,530	1,757	4,268	143,863
0,75/11	10,765	19,419	30,341	24,709	0,331	1,953	35,085	13,209	1,597	3,880	141,289
0,75/12	11,744	21,184	33,100	22,650	0,304	1,790	32,161	12,108	1,464	3,557	140,061
0,75/13	12,722	22,949	35,858	20,907	0,280	1,652	29,687	11,177	1,352	3,283	139,868
0,75/14	13,701	24,714	38,616	19,414	0,260	1,534	27,567	10,378	1,255	3,049	140,489
0,75/15	14,680	26,480	41,375	18,120	0,243	1,432	25,729	9,686	1,171	2,845	141,761
0,75/16	15,658	28,245	44,133	16,987	0,228	1,342	24,121	9,081	1,098	2,667	143,561
0,75/17	16,637	30,010	46,891	15,988	0,214	1,264	22,702	8,547	1,034	2,511	145,797
0,75/18	17,616	31,776	49,650	15,100	0,202	1,193	21,441	8,072	0,976	2,371	148,397
0,75/19	18,594	33,541	52,408	14,305	0,192	1,131	20,312	7,647	0,925	2,246	151,301

	<b>B-8: <math>T_{ок}=6,25</math>, <math>\alpha_p=0,80</math></b>										
0,80/1	0,979	1,883	2,942	271,795	3,643	21,480	385,932	145,297	17,571	42,680	894,201
0,80/2	1,957	3,766	5,884	135,897	1,822	10,740	192,966	72,649	8,785	21,340	455,806
0,80/3	2,936	5,649	8,827	90,598	1,214	7,160	128,644	48,432	5,857	14,227	313,544
0,80/4	3,915	7,532	11,769	67,949	0,911	5,370	96,483	36,324	4,393	10,670	245,315
0,80/5	4,893	9,415	14,711	54,359	0,729	4,296	77,186	29,059	3,514	8,536	206,699
0,80/6	5,872	11,298	17,653	45,299	0,607	3,580	64,322	24,216	2,928	7,113	182,889
0,80/7	6,851	13,181	20,595	38,828	0,520	3,069	55,133	20,757	2,510	6,097	167,541
0,80/8	7,829	15,064	23,538	33,974	0,455	2,685	48,242	18,162	2,196	5,335	157,481
0,80/9	8,808	16,947	26,480	30,199	0,405	2,387	42,881	16,144	1,952	4,742	150,946
0,80/10	9,787	18,830	29,422	27,179	0,364	2,148	38,593	14,530	1,757	4,268	146,878
0,80/11	10,765	20,713	32,364	24,709	0,331	1,953	35,085	13,209	1,597	3,880	144,606
0,80/12	11,744	22,596	35,306	22,650	0,304	1,790	32,161	12,108	1,464	3,557	143,679
0,80/13	12,722	24,479	38,249	20,907	0,280	1,652	29,687	11,177	1,352	3,283	143,788
0,80/14	13,701	26,362	41,191	19,414	0,260	1,534	27,567	10,378	1,255	3,049	144,711
0,80/15	14,680	28,245	44,133	18,120	0,243	1,432	25,729	9,686	1,171	2,845	146,284
0,80/16	15,658	30,128	47,075	16,987	0,228	1,342	24,121	9,081	1,098	2,667	148,387
0,80/17	16,637	32,011	50,017	15,988	0,214	1,264	22,702	8,547	1,034	2,511	150,924
0,80/18	17,616	33,894	52,960	15,100	0,202	1,193	21,441	8,072	0,976	2,371	153,825
0,80/19	18,594	35,777	55,902	14,305	0,192	1,131	20,312	7,647	0,925	2,246	157,031
	<b>B-9: <math>T_{ок}=2</math>, <math>\alpha_p=0,5</math></b>										
0,50/1	1,165	4,413	4,413	483,454	4,372	30,67	231,559	174,357	21,085	51,215	934,403
0,50/2	2,33	8,827	8,827	241,727	2,186	15,335	115,78	87,178	10,542	25,608	482,19
0,50/3	3,495	13,24	13,24	161,151	1,457	10,223	77,186	58,119	7,028	17,072	338,111
0,50/4	4,66	17,653	17,653	120,864	1,093	7,667	57,89	43,589	5,271	12,804	271,069
0,50/5	5,826	22,067	22,067	96,691	0,874	6,134	46,312	34,871	4,217	10,243	234,842
0,50/6	6,991	26,48	26,48	80,576	0,729	5,112	38,593	29,059	3,514	8,536	214,02
0,50/7	8,156	30,893	30,893	69,065	0,625	4,381	33,08	24,908	3,012	7,316	202,001
0,50/8	9,321	35,306	35,306	60,432	0,546	3,834	28,945	21,795	2,636	6,402	195,485
0,50/9	10,486	39,72	39,72	53,717	0,486	3,408	25,729	19,373	2,343	5,691	192,639
0,50/10	11,651	44,133	44,133	48,345	0,437	3,067	23,156	17,436	2,108	5,122	192,358
0,50/11	12,816	48,546	48,546	43,95	0,397	2,788	21,051	15,851	1,917	4,656	193,945
0,50/12	13,981	52,96	52,96	40,288	0,364	2,556	19,297	14,53	1,757	4,268	196,936
0,50/13	15,146	57,373	57,373	37,189	0,336	2,359	17,812	13,412	1,622	3,94	201
0,50/14	16,312	61,786	61,786	34,532	0,312	2,191	16,54	12,454	1,506	3,658	205,913
0,50/15	17,477	66,2	66,2	32,23	0,291	2,045	15,437	11,624	1,406	3,414	211,504
0,50/16	18,642	70,613	70,613	30,216	0,273	1,917	14,472	10,897	1,318	3,201	217,643
0,50/17	19,807	75,026	75,026	28,438	0,257	1,804	13,621	10,256	1,24	3,013	224,235
0,50/18	20,972	79,439	79,439	26,859	0,243	1,704	12,864	9,686	1,171	2,845	231,206
0,50/19	22,137	83,853	83,853	25,445	0,23	1,614	12,187	9,177	1,11	2,696	238,496
	<b>B-10: <math>T_{ок}=2</math>, <math>\alpha_p=0,33</math></b>										
0,33/1	1,165	2,939	2,939	321,98	4,372	30,67	231,559	174,357	21,085	51,215	769,981
0,33/2	2,33	5,879	5,879	160,99	2,186	15,335	115,78	87,178	10,542	25,608	395,557
0,33/3	3,495	8,818	8,818	107,327	1,457	10,223	77,186	58,119	7,028	17,072	275,443
0,33/4	4,66	11,757	11,757	80,495	1,093	7,667	57,89	43,589	5,271	12,804	218,908
0,33/5	5,826	14,696	14,696	64,396	0,874	6,134	46,312	34,871	4,217	10,243	187,805
0,33/6	6,991	17,636	17,636	53,663	0,729	5,112	38,593	29,059	3,514	8,536	169,419
0,33/7	8,156	20,575	20,575	45,997	0,625	4,381	33,08	24,908	3,012	7,316	158,297
0,33/8	9,321	23,514	23,514	40,248	0,546	3,834	28,945	21,795	2,636	6,402	151,717
0,33/9	10,486	26,453	26,453	35,776	0,486	3,408	25,729	19,373	2,343	5,691	148,164
0,33/10	11,651	29,393	29,393	32,198	0,437	3,067	23,156	17,436	2,108	5,122	146,731
0,33/11	12,816	32,332	32,332	29,271	0,397	2,788	21,051	15,851	1,917	4,656	146,838
0,33/12	13,981	35,271	35,271	26,832	0,364	2,556	19,297	14,53	1,757	4,268	148,102
0,33/13	15,146	38,21	38,21	24,768	0,336	2,359	17,812	13,412	1,622	3,94	150,253
0,33/14	16,312	41,15	41,15	22,999	0,312	2,191	16,54	12,454	1,506	3,658	153,108
0,33/15	17,477	44,089	44,089	21,465	0,291	2,045	15,437	11,624	1,406	3,414	156,517
0,33/16	18,642	47,028	47,028	20,124	0,273	1,917	14,472	10,897	1,318	3,201	160,381
0,33/17	19,807	49,967	49,967	18,94	0,257	1,804	13,621	10,256	1,24	3,013	164,619
0,33/18	20,972	52,907	52,907	17,888	0,243	1,704	12,864	9,686	1,171	2,845	169,171
0,33/19	22,137	55,846	55,846	16,946	0,23	1,614	12,187	9,177	1,11	2,696	173,983
	<b>B-11: <math>T_{ок}=2</math>, <math>\alpha_p=0,25</math></b>										
0,25/1	1,165	2,207	2,207	241,727	4,372	30,67	231,559	174,357	21,085	51,215	688,264

0,25/2	2,33	4,413	4,413	120,864	2,186	15,335	115,78	87,178	10,542	25,608	352,499
0,25/3	3,495	6,62	6,62	80,576	1,457	10,223	77,186	58,119	7,028	17,072	244,296
0,25/4	4,66	8,827	8,827	60,432	1,093	7,667	57,89	43,589	5,271	12,804	192,985
0,25/5	5,826	11,033	11,033	48,345	0,874	6,134	46,312	34,871	4,217	10,243	164,428
0,25/6	6,991	13,24	13,24	40,288	0,729	5,112	38,593	29,059	3,514	8,536	147,252
0,25/7	8,156	15,447	15,447	34,532	0,625	4,381	33,08	24,908	3,012	7,316	136,576
0,25/8	9,321	17,653	17,653	30,216	0,546	3,834	28,945	21,795	2,636	6,402	129,963
0,25/9	10,486	19,86	19,86	26,859	0,486	3,408	25,729	19,373	2,343	5,691	126,061
0,25/10	11,651	22,067	22,067	24,173	0,437	3,067	23,156	17,436	2,108	5,122	124,054
0,25/11	12,816	24,273	24,273	21,975	0,397	2,788	21,051	15,851	1,917	4,656	123,424
0,25/12	13,981	26,48	26,48	20,144	0,364	2,556	19,297	14,53	1,757	4,268	123,832
0,25/13	15,146	28,686	28,686	18,594	0,336	2,359	17,812	13,412	1,622	3,94	125,031
0,25/14	16,312	30,893	30,893	17,266	0,312	2,191	16,54	12,454	1,506	3,658	126,861
0,25/15	17,477	33,1	33,1	16,115	0,291	2,045	15,437	11,624	1,406	3,414	129,189
0,25/16	18,642	35,306	35,306	15,108	0,273	1,917	14,472	10,897	1,318	3,201	131,921
0,25/17	19,807	37,513	37,513	14,219	0,257	1,804	13,621	10,256	1,24	3,013	134,99
0,25/18	20,972	39,72	39,72	13,429	0,243	1,704	12,864	9,686	1,171	2,845	138,338
0,25/19	22,137	41,926	41,926	12,722	0,23	1,614	12,187	9,177	1,11	2,696	141,919
<b>B-12: <math>T_{ок}=2</math>, <math>\alpha_p=0,20</math></b>											
0,20/1	1,165	1,765	1,765	193,382	4,372	30,67	231,559	174,357	21,085	51,215	639,035
0,20/2	2,33	3,531	3,531	96,691	2,186	15,335	115,78	87,178	10,542	25,608	326,562
0,20/3	3,495	5,296	5,296	64,461	1,457	10,223	77,186	58,119	7,028	17,072	225,533
0,20/4	4,66	7,061	7,061	48,345	1,093	7,667	57,89	43,589	5,271	12,804	177,366
0,20/5	5,826	8,827	8,827	38,676	0,874	6,134	46,312	34,871	4,217	10,243	150,347
0,20/6	6,991	10,592	10,592	32,23	0,729	5,112	38,593	29,059	3,514	8,536	133,898
0,20/7	8,156	12,357	12,357	27,626	0,625	4,381	33,08	24,908	3,012	7,316	123,49
0,20/8	9,321	14,123	14,123	24,173	0,546	3,834	28,945	21,795	2,636	6,402	116,86
0,20/9	10,486	15,888	15,888	21,487	0,486	3,408	25,729	19,373	2,343	5,691	112,745
0,20/10	11,651	17,653	17,653	19,338	0,437	3,067	23,156	17,436	2,108	5,122	110,391
0,20/11	12,816	19,419	19,419	17,58	0,397	2,788	21,051	15,851	1,917	4,656	109,321
0,20/12	13,981	21,184	21,184	16,115	0,364	2,556	19,297	14,53	1,757	4,268	109,211
0,20/13	15,146	22,949	22,949	14,876	0,336	2,359	17,812	13,412	1,622	3,94	109,839
0,20/14	16,312	24,714	24,714	13,813	0,312	2,191	16,54	12,454	1,506	3,658	111,05
0,20/15	17,477	26,48	26,48	12,892	0,291	2,045	15,437	11,624	1,406	3,414	112,726
0,20/16	18,642	28,245	28,245	12,086	0,273	1,917	14,472	10,897	1,318	3,201	114,777
0,20/17	19,807	30,01	30,01	11,375	0,257	1,804	13,621	10,256	1,24	3,013	117,14
0,20/18	20,972	31,776	31,776	10,743	0,243	1,704	12,864	9,686	1,171	2,845	119,764
0,20/19	22,137	33,541	33,541	10,178	0,23	1,614	12,187	9,177	1,11	2,696	122,605
<b>B-13: <math>T_{ок}=2</math>, <math>\alpha_p=0,67</math></b>											
0,67/1	1,165	5,887	5,887	644,928	4,372	30,67	231,559	174,357	21,085	51,215	1098,825
0,67/2	2,33	11,775	11,775	322,464	2,186	15,335	115,78	87,178	10,542	25,608	568,823
0,67/3	3,495	17,662	17,662	214,976	1,457	10,223	77,186	58,119	7,028	17,072	400,78
0,67/4	4,66	23,549	23,549	161,232	1,093	7,667	57,89	43,589	5,271	12,804	323,229
0,67/5	5,826	29,437	29,437	128,986	0,874	6,134	46,312	34,871	4,217	10,243	281,877
0,67/6	6,991	35,324	35,324	107,488	0,729	5,112	38,593	29,059	3,514	8,536	258,62
0,67/7	8,156	41,211	41,211	92,133	0,625	4,381	33,08	24,908	3,012	7,316	245,705
0,67/8	9,321	47,099	47,099	80,616	0,546	3,834	28,945	21,795	2,636	6,402	239,255
0,67/9	10,486	52,986	52,986	71,659	0,486	3,408	25,729	19,373	2,343	5,691	237,113
0,67/10	11,651	58,873	58,873	64,493	0,437	3,067	23,156	17,436	2,108	5,122	237,986
0,67/11	12,816	64,761	64,761	58,63	0,397	2,788	21,051	15,851	1,917	4,656	241,055
0,67/12	13,981	70,648	70,648	53,744	0,364	2,556	19,297	14,53	1,757	4,268	245,768
0,67/13	15,146	76,535	76,535	49,61	0,336	2,359	17,812	13,412	1,622	3,94	251,745
0,67/14	16,312	82,423	82,423	46,066	0,312	2,191	16,54	12,454	1,506	3,658	258,721
0,67/15	17,477	88,31	88,31	42,995	0,291	2,045	15,437	11,624	1,406	3,414	266,489
0,67/16	18,642	94,197	94,197	40,308	0,273	1,917	14,472	10,897	1,318	3,201	274,903
0,67/17	19,807	100,085	100,085	37,937	0,257	1,804	13,621	10,256	1,24	3,013	283,852
0,67/18	20,972	105,972	105,972	35,829	0,243	1,704	12,864	9,686	1,171	2,845	293,242
0,67/19	22,137	111,86	111,86	33,944	0,23	1,614	12,187	9,177	1,11	2,696	303,009
<b>B-14: <math>T_{ок}=2</math>, <math>\alpha_p=0,63</math></b>											
0,63/1	1,165	5,517	5,517	604,318	4,372	30,67	231,559	174,357	21,085	51,215	1057,475
0,63/2	2,33	11,033	11,033	302,159	2,186	15,335	115,78	87,178	10,542	25,608	547,034
0,63/3	3,495	16,55	16,55	201,439	1,457	10,223	77,186	58,119	7,028	17,072	385,019

0,63/4	4,66	22,067	22,067	151,079	1,093	7,667	57,89	43,589	5,271	12,804	310,112
0,63/5	5,826	27,583	27,583	120,864	0,874	6,134	46,312	34,871	4,217	10,243	270,047
0,63/6	6,991	33,1	33,1	100,72	0,729	5,112	38,593	29,059	3,514	8,536	247,404
0,63/7	8,156	38,616	38,616	86,331	0,625	4,381	33,08	24,908	3,012	7,316	234,713
0,63/8	9,321	44,133	44,133	75,54	0,546	3,834	28,945	21,795	2,636	6,402	228,247
0,63/9	10,486	49,65	49,65	67,146	0,486	3,408	25,729	19,373	2,343	5,691	225,928
0,63/10	11,651	55,166	55,166	60,432	0,437	3,067	23,156	17,436	2,108	5,122	226,511
0,63/11	12,816	60,683	60,683	54,938	0,397	2,788	21,051	15,851	1,917	4,656	229,207
0,63/12	13,981	66,2	66,2	50,36	0,364	2,556	19,297	14,53	1,757	4,268	233,488
0,63/13	15,146	71,716	71,716	46,486	0,336	2,359	17,812	13,412	1,622	3,94	238,983
0,63/14	16,312	77,233	77,233	43,166	0,312	2,191	16,54	12,454	1,506	3,658	245,441
0,63/15	17,477	82,749	82,749	40,288	0,291	2,045	15,437	11,624	1,406	3,414	252,66
0,63/16	18,642	88,266	88,266	37,77	0,273	1,917	14,472	10,897	1,318	3,201	260,503
0,63/17	19,807	93,783	93,783	35,548	0,257	1,804	13,621	10,256	1,24	3,013	268,859
0,63/18	20,972	99,299	99,299	33,573	0,243	1,704	12,864	9,686	1,171	2,845	277,64
0,63/19	22,137	104,816	104,816	31,806	0,23	1,614	12,187	9,177	1,11	2,696	286,783
<b>B-15: <math>T_{ок}=2</math>, <math>\alpha_p=0,75</math></b>											
0,75/1	1,165	6,62	6,62	725,181	4,372	30,67	231,559	174,357	21,085	51,215	1180,544
0,75/2	2,33	13,24	13,24	362,591	2,186	15,335	115,78	87,178	10,542	25,608	611,88
0,75/3	3,495	19,86	19,86	241,727	1,457	10,223	77,186	58,119	7,028	17,072	431,927
0,75/4	4,66	26,48	26,48	181,295	1,093	7,667	57,89	43,589	5,271	12,804	349,154
0,75/5	5,826	33,1	33,1	145,036	0,874	6,134	46,312	34,871	4,217	10,243	305,253
0,75/6	6,991	39,72	39,72	120,864	0,729	5,112	38,593	29,059	3,514	8,536	280,788
0,75/7	8,156	46,34	46,34	103,597	0,625	4,381	33,08	24,908	3,012	7,316	267,427
0,75/8	9,321	52,96	52,96	90,648	0,546	3,834	28,945	21,795	2,636	6,402	261,009
0,75/9	10,486	59,58	59,58	80,576	0,486	3,408	25,729	19,373	2,343	5,691	259,218
0,75/10	11,651	66,2	66,2	72,518	0,437	3,067	23,156	17,436	2,108	5,122	260,665
0,75/11	12,816	72,819	72,819	65,926	0,397	2,788	21,051	15,851	1,917	4,656	264,467
0,75/12	13,981	79,439	79,439	60,432	0,364	2,556	19,297	14,53	1,757	4,268	270,038
0,75/13	15,146	86,059	86,059	55,783	0,336	2,359	17,812	13,412	1,622	3,94	276,966
0,75/14	16,312	92,679	92,679	51,799	0,312	2,191	16,54	12,454	1,506	3,658	284,966
0,75/15	17,477	99,299	99,299	48,345	0,291	2,045	15,437	11,624	1,406	3,414	293,817
0,75/16	18,642	105,919	105,919	45,324	0,273	1,917	14,472	10,897	1,318	3,201	303,363
0,75/17	19,807	112,539	112,539	42,658	0,257	1,804	13,621	10,256	1,24	3,013	313,481
0,75/18	20,972	119,159	119,159	40,288	0,243	1,704	12,864	9,686	1,171	2,845	324,075
0,75/19	22,137	125,779	125,779	38,167	0,23	1,614	12,187	9,177	1,11	2,696	335,07
<b>B-16: <math>T_{ок}=2</math>, <math>\alpha_p=0,80</math></b>											
0,80/1	1,165	7,061	7,061	773,527	4,372	30,67	231,559	174,357	21,085	51,215	1229,772
0,80/2	2,33	14,123	14,123	386,763	2,186	15,335	115,78	87,178	10,542	25,608	637,818
0,80/3	3,495	21,184	21,184	257,842	1,457	10,223	77,186	58,119	7,028	17,072	450,69
0,80/4	4,66	28,245	28,245	193,382	1,093	7,667	57,89	43,589	5,271	12,804	364,771
0,80/5	5,826	35,306	35,306	154,705	0,874	6,134	46,312	34,871	4,217	10,243	319,334
0,80/6	6,991	42,368	42,368	128,921	0,729	5,112	38,593	29,059	3,514	8,536	294,141
0,80/7	8,156	49,429	49,429	110,504	0,625	4,381	33,08	24,908	3,012	7,316	280,512
0,80/8	9,321	56,49	56,49	96,691	0,546	3,834	28,945	21,795	2,636	6,402	274,112
0,80/9	10,486	63,552	63,552	85,947	0,486	3,408	25,729	19,373	2,343	5,691	272,533
0,80/10	11,651	70,613	70,613	77,353	0,437	3,067	23,156	17,436	2,108	5,122	274,326
0,80/11	12,816	77,674	77,674	70,321	0,397	2,788	21,051	15,851	1,917	4,656	278,572
0,80/12	13,981	84,735	84,735	64,461	0,364	2,556	19,297	14,53	1,757	4,268	284,659
0,80/13	15,146	91,797	91,797	59,502	0,336	2,359	17,812	13,412	1,622	3,94	292,161
0,80/14	16,312	98,858	98,858	55,252	0,312	2,191	16,54	12,454	1,506	3,658	300,777
0,80/15	17,477	105,919	105,919	51,568	0,291	2,045	15,437	11,624	1,406	3,414	310,28
0,80/16	18,642	112,98	112,98	48,345	0,273	1,917	14,472	10,897	1,318	3,201	320,506
0,80/17	19,807	120,042	120,042	45,502	0,257	1,804	13,621	10,256	1,24	3,013	331,331
0,80/18	20,972	127,103	127,103	42,974	0,243	1,704	12,864	9,686	1,171	2,845	342,649
0,80/19	22,137	134,164	134,164	40,712	0,23	1,614	12,187	9,177	1,11	2,696	354,385
<b>B-17: <math>T_{ок}=3</math>, <math>\alpha_p=0,50</math></b>											
0,50/1	1,165	2,942	2,942	483,454	4,372	30,67	231,559	174,357	21,085	51,215	931,461
0,50/2	2,33	5,884	5,884	241,727	2,186	15,335	115,78	87,178	10,542	25,608	476,304
0,50/3	3,495	8,827	8,827	161,151	1,457	10,223	77,186	58,119	7,028	17,072	329,285
0,50/4	4,66	11,769	11,769	120,864	1,093	7,667	57,89	43,589	5,271	12,804	259,301
0,50/5	5,826	14,711	14,711	96,691	0,874	6,134	46,312	34,871	4,217	10,243	220,13

0,50/6	6,991	17,653	17,653	80,576	0,729	5,112	38,593	29,059	3,514	8,536	196,366
0,50/7	8,156	20,595	20,595	69,065	0,625	4,381	33,08	24,908	3,012	7,316	181,405
0,50/8	9,321	23,538	23,538	60,432	0,546	3,834	28,945	21,795	2,636	6,402	171,949
0,50/9	10,486	26,48	26,48	53,717	0,486	3,408	25,729	19,373	2,343	5,691	166,159
0,50/10	11,651	29,422	29,422	48,345	0,437	3,067	23,156	17,436	2,108	5,122	162,936
0,50/11	12,816	32,364	32,364	43,95	0,397	2,788	21,051	15,851	1,917	4,656	161,581
0,50/12	13,981	35,306	35,306	40,288	0,364	2,556	19,297	14,53	1,757	4,268	161,628
0,50/13	15,146	38,249	38,249	37,189	0,336	2,359	17,812	13,412	1,622	3,94	162,752
0,50/14	16,312	41,191	41,191	34,532	0,312	2,191	16,54	12,454	1,506	3,658	164,723
0,50/15	17,477	44,133	44,133	32,23	0,291	2,045	15,437	11,624	1,406	3,414	167,37
0,50/16	18,642	47,075	47,075	30,216	0,273	1,917	14,472	10,897	1,318	3,201	170,567
0,50/17	19,807	50,017	50,017	28,438	0,257	1,804	13,621	10,256	1,24	3,013	174,217
0,50/18	20,972	52,96	52,96	26,859	0,243	1,704	12,864	9,686	1,171	2,845	178,248
0,50/19	22,137	55,902	55,902	25,445	0,23	1,614	12,187	9,177	1,11	2,696	182,594
<b>B-18: <math>T_{ок}=3, \alpha_p=0,33</math></b>											
0,33/1	1,165	1,96	1,96	321,98	4,372	30,67	231,559	174,357	21,085	51,215	768,023
0,33/2	2,33	3,919	3,919	160,99	2,186	15,335	115,78	87,178	10,542	25,608	391,637
0,33/3	3,495	5,879	5,879	107,327	1,457	10,223	77,186	58,119	7,028	17,072	269,565
0,33/4	4,66	7,838	7,838	80,495	1,093	7,667	57,89	43,589	5,271	12,804	211,07
0,33/5	5,826	9,798	9,798	64,396	0,874	6,134	46,312	34,871	4,217	10,243	178,009
0,33/6	6,991	11,757	11,757	53,663	0,729	5,112	38,593	29,059	3,514	8,536	157,661
0,33/7	8,156	13,717	13,717	45,997	0,625	4,381	33,08	24,908	3,012	7,316	144,581
0,33/8	9,321	15,676	15,676	40,248	0,546	3,834	28,945	21,795	2,636	6,402	136,041
0,33/9	10,486	17,636	17,636	35,776	0,486	3,408	25,729	19,373	2,343	5,691	130,53
0,33/10	11,651	19,595	19,595	32,198	0,437	3,067	23,156	17,436	2,108	5,122	127,135
0,33/11	12,816	21,555	21,555	29,271	0,397	2,788	21,051	15,851	1,917	4,656	125,284
0,33/12	13,981	23,514	23,514	26,832	0,364	2,556	19,297	14,53	1,757	4,268	124,588
0,33/13	15,146	25,474	25,474	24,768	0,336	2,359	17,812	13,412	1,622	3,94	124,781
0,33/14	16,312	27,433	27,433	22,999	0,312	2,191	16,54	12,454	1,506	3,658	125,674
0,33/15	17,477	29,393	29,393	21,465	0,291	2,045	15,437	11,624	1,406	3,414	127,125
0,33/16	18,642	31,352	31,352	20,124	0,273	1,917	14,472	10,897	1,318	3,201	129,029
0,33/17	19,807	33,312	33,312	18,94	0,257	1,804	13,621	10,256	1,24	3,013	131,309
0,33/18	20,972	35,271	35,271	17,888	0,243	1,704	12,864	9,686	1,171	2,845	133,899
0,33/19	22,137	37,231	37,231	16,946	0,23	1,614	12,187	9,177	1,11	2,696	136,753
<b>B-19: <math>T_{ок}=3, \alpha_p=0,25</math></b>											
0,25/1	1,165	1,471	1,471	241,727	4,372	30,67	231,559	174,357	21,085	51,215	686,792
0,25/2	2,33	2,942	2,942	120,864	2,186	15,335	115,78	87,178	10,542	25,608	349,557
0,25/3	3,495	4,413	4,413	80,576	1,457	10,223	77,186	58,119	7,028	17,072	239,882
0,25/4	4,66	5,884	5,884	60,432	1,093	7,667	57,89	43,589	5,271	12,804	187,099
0,25/5	5,826	7,356	7,356	48,345	0,874	6,134	46,312	34,871	4,217	10,243	157,074
0,25/6	6,991	8,827	8,827	40,288	0,729	5,112	38,593	29,059	3,514	8,536	138,426
0,25/7	8,156	10,298	10,298	34,532	0,625	4,381	33,08	24,908	3,012	7,316	126,278
0,25/8	9,321	11,769	11,769	30,216	0,546	3,834	28,945	21,795	2,636	6,402	118,195
0,25/9	10,486	13,24	13,24	26,859	0,486	3,408	25,729	19,373	2,343	5,691	112,821
0,25/10	11,651	14,711	14,711	24,173	0,437	3,067	23,156	17,436	2,108	5,122	109,342
0,25/11	12,816	16,182	16,182	21,975	0,397	2,788	21,051	15,851	1,917	4,656	107,242
0,25/12	13,981	17,653	17,653	20,144	0,364	2,556	19,297	14,53	1,757	4,268	106,178
0,25/13	15,146	19,124	19,124	18,594	0,336	2,359	17,812	13,412	1,622	3,94	105,907
0,25/14	16,312	20,595	20,595	17,266	0,312	2,191	16,54	12,454	1,506	3,658	106,265
0,25/15	17,477	22,067	22,067	16,115	0,291	2,045	15,437	11,624	1,406	3,414	107,123
0,25/16	18,642	23,538	23,538	15,108	0,273	1,917	14,472	10,897	1,318	3,201	108,385
0,25/17	19,807	25,009	25,009	14,219	0,257	1,804	13,621	10,256	1,24	3,013	109,982
0,25/18	20,972	26,48	26,48	13,429	0,243	1,704	12,864	9,686	1,171	2,845	111,858
0,25/19	22,137	27,951	27,951	12,722	0,23	1,614	12,187	9,177	1,11	2,696	113,969
<b>B-20: <math>T_{ок}=3, \alpha_p=0,20</math></b>											
0,20/1	1,165	1,177	1,177	193,382	4,372	30,67	231,559	174,357	21,085	51,215	637,859
0,20/2	2,33	2,354	2,354	96,691	2,186	15,335	115,78	87,178	10,542	25,608	324,208
0,20/3	3,495	3,531	3,531	64,461	1,457	10,223	77,186	58,119	7,028	17,072	222,003
0,20/4	4,66	4,708	4,708	48,345	1,093	7,667	57,89	43,589	5,271	12,804	172,66
0,20/5	5,826	5,884	5,884	38,676	0,874	6,134	46,312	34,871	4,217	10,243	144,461
0,20/6	6,991	7,061	7,061	32,23	0,729	5,112	38,593	29,059	3,514	8,536	126,836
0,20/7	8,156	8,238	8,238	27,626	0,625	4,381	33,08	24,908	3,012	7,316	115,252

0,20/8	9,321	9,415	9,415	24,173	0,546	3,834	28,945	21,795	2,636	6,402	107,444
0,20/9	10,486	10,592	10,592	21,487	0,486	3,408	25,729	19,373	2,343	5,691	102,153
0,20/10	11,651	11,769	11,769	19,338	0,437	3,067	23,156	17,436	2,108	5,122	98,623
0,20/11	12,816	12,946	12,946	17,58	0,397	2,788	21,051	15,851	1,917	4,656	96,375
0,20/12	13,981	14,123	14,123	16,115	0,364	2,556	19,297	14,53	1,757	4,268	95,089
0,20/13	15,146	15,299	15,299	14,876	0,336	2,359	17,812	13,412	1,622	3,94	94,539
0,20/14	16,312	16,476	16,476	13,813	0,312	2,191	16,54	12,454	1,506	3,658	94,574
0,20/15	17,477	17,653	17,653	12,892	0,291	2,045	15,437	11,624	1,406	3,414	95,072
0,20/16	18,642	18,83	18,83	12,086	0,273	1,917	14,472	10,897	1,318	3,201	95,947
0,20/17	19,807	20,007	20,007	11,375	0,257	1,804	13,621	10,256	1,24	3,013	97,134
0,20/18	20,972	21,184	21,184	10,743	0,243	1,704	12,864	9,686	1,171	2,845	98,58
0,20/19	22,137	22,361	22,361	10,178	0,23	1,614	12,187	9,177	1,11	2,696	100,245
<b>B-21: <math>T_{ок}=3, \alpha_p=0,67</math></b>											
0,67/1	1,165	3,925	3,925	644,928	4,372	30,67	231,559	174,357	21,085	51,215	1094,901
0,67/2	2,33	7,85	7,85	322,464	2,186	15,335	115,78	87,178	10,542	25,608	560,973
0,67/3	3,495	11,775	11,775	214,976	1,457	10,223	77,186	58,119	7,028	17,072	389,006
0,67/4	4,66	15,7	15,7	161,232	1,093	7,667	57,89	43,589	5,271	12,804	307,531
0,67/5	5,826	19,624	19,624	128,986	0,874	6,134	46,312	34,871	4,217	10,243	262,251
0,67/6	6,991	23,549	23,549	107,488	0,729	5,112	38,593	29,059	3,514	8,536	235,07
0,67/7	8,156	27,474	27,474	92,133	0,625	4,381	33,08	24,908	3,012	7,316	218,231
0,67/8	9,321	31,399	31,399	80,616	0,546	3,834	28,945	21,795	2,636	6,402	207,855
0,67/9	10,486	35,324	35,324	71,659	0,486	3,408	25,729	19,373	2,343	5,691	201,789
0,67/10	11,651	39,249	39,249	64,493	0,437	3,067	23,156	17,436	2,108	5,122	198,738
0,67/11	12,816	43,174	43,174	58,63	0,397	2,788	21,051	15,851	1,917	4,656	197,881
0,67/12	13,981	47,099	47,099	53,744	0,364	2,556	19,297	14,53	1,757	4,268	198,67
0,67/13	15,146	51,024	51,024	49,61	0,336	2,359	17,812	13,412	1,622	3,94	200,723
0,67/14	16,312	54,949	54,949	46,066	0,312	2,191	16,54	12,454	1,506	3,658	203,773
0,67/15	17,477	58,873	58,873	42,995	0,291	2,045	15,437	11,624	1,406	3,414	207,615
0,67/16	18,642	62,798	62,798	40,308	0,273	1,917	14,472	10,897	1,318	3,201	212,105
0,67/17	19,807	66,723	66,723	37,937	0,257	1,804	13,621	10,256	1,24	3,013	217,128
0,67/18	20,972	70,648	70,648	35,829	0,243	1,704	12,864	9,686	1,171	2,845	222,594
0,67/19	22,137	74,573	74,573	33,944	0,23	1,614	12,187	9,177	1,11	2,696	228,435
<b>B-22: <math>T_{ок}=3, \alpha_p=0,63</math></b>											
0,63/1	1,165	3,678	3,678	604,318	4,372	30,67	231,559	174,357	21,085	51,215	1053,797
0,63/2	2,33	7,356	7,356	302,159	2,186	15,335	115,78	87,178	10,542	25,608	539,68
0,63/3	3,495	11,033	11,033	201,439	1,457	10,223	77,186	58,119	7,028	17,072	373,985
0,63/4	4,66	14,711	14,711	151,079	1,093	7,667	57,89	43,589	5,271	12,804	295,4
0,63/5	5,826	18,389	18,389	120,864	0,874	6,134	46,312	34,871	4,217	10,243	251,659
0,63/6	6,991	22,067	22,067	100,72	0,729	5,112	38,593	29,059	3,514	8,536	225,338
0,63/7	8,156	25,744	25,744	86,331	0,625	4,381	33,08	24,908	3,012	7,316	208,969
0,63/8	9,321	29,422	29,422	75,54	0,546	3,834	28,945	21,795	2,636	6,402	198,825
0,63/9	10,486	33,1	33,1	67,146	0,486	3,408	25,729	19,373	2,343	5,691	192,828
0,63/10	11,651	36,778	36,778	60,432	0,437	3,067	23,156	17,436	2,108	5,122	189,735
0,63/11	12,816	40,455	40,455	54,938	0,397	2,788	21,051	15,851	1,917	4,656	188,751
0,63/12	13,981	44,133	44,133	50,36	0,364	2,556	19,297	14,53	1,757	4,268	189,354
0,63/13	15,146	47,811	47,811	46,486	0,336	2,359	17,812	13,412	1,622	3,94	191,173
0,63/14	16,312	51,489	51,489	43,166	0,312	2,191	16,54	12,454	1,506	3,658	193,953
0,63/15	17,477	55,166	55,166	40,288	0,291	2,045	15,437	11,624	1,406	3,414	197,494
0,63/16	18,642	58,844	58,844	37,77	0,273	1,917	14,472	10,897	1,318	3,201	201,659
0,63/17	19,807	62,522	62,522	35,548	0,257	1,804	13,621	10,256	1,24	3,013	206,337
0,63/18	20,972	66,2	66,2	33,573	0,243	1,704	12,864	9,686	1,171	2,845	211,442
0,63/19	22,137	69,877	69,877	31,806	0,23	1,614	12,187	9,177	1,11	2,696	216,905
<b>B-23: <math>T_{ок}=3, \alpha_p=0,75</math></b>											
0,75/1	1,165	4,413	4,413	725,181	4,372	30,67	231,559	174,357	21,085	51,215	1176,13
0,75/2	2,33	8,827	8,827	362,591	2,186	15,335	115,78	87,178	10,542	25,608	603,054
0,75/3	3,495	13,24	13,24	241,727	1,457	10,223	77,186	58,119	7,028	17,072	418,687
0,75/4	4,66	17,653	17,653	181,295	1,093	7,667	57,89	43,589	5,271	12,804	331,5
0,75/5	5,826	22,067	22,067	145,036	0,874	6,134	46,312	34,871	4,217	10,243	283,187
0,75/6	6,991	26,48	26,48	120,864	0,729	5,112	38,593	29,059	3,514	8,536	254,308
0,75/7	8,156	30,893	30,893	103,597	0,625	4,381	33,08	24,908	3,012	7,316	236,533
0,75/8	9,321	35,306	35,306	90,648	0,546	3,834	28,945	21,795	2,636	6,402	225,701
0,75/9	10,486	39,72	39,72	80,576	0,486	3,408	25,729	19,373	2,343	5,691	219,498

0,75/10	11,651	44,133	44,133	72,518	0,437	3,067	23,156	17,436	2,108	5,122	216,531
0,75/11	12,816	48,546	48,546	65,926	0,397	2,788	21,051	15,851	1,917	4,656	215,921
0,75/12	13,981	52,96	52,96	60,432	0,364	2,556	19,297	14,53	1,757	4,268	217,08
0,75/13	15,146	57,373	57,373	55,783	0,336	2,359	17,812	13,412	1,622	3,94	219,594
0,75/14	16,312	61,786	61,786	51,799	0,312	2,191	16,54	12,454	1,506	3,658	223,18
0,75/15	17,477	66,2	66,2	48,345	0,291	2,045	15,437	11,624	1,406	3,414	227,619
0,75/16	18,642	70,613	70,613	45,324	0,273	1,917	14,472	10,897	1,318	3,201	232,751
0,75/17	19,807	75,026	75,026	42,658	0,257	1,804	13,621	10,256	1,24	3,013	238,455
0,75/18	20,972	79,439	79,439	40,288	0,243	1,704	12,864	9,686	1,171	2,845	244,635
0,75/19	22,137	83,853	83,853	38,167	0,23	1,614	12,187	9,177	1,11	2,696	251,218
<b>B-24: <math>T_{ок}=3, \alpha_p=0,80</math></b>											
0,80/1	1,165	4,708	4,708	773,527	4,372	30,67	231,559	174,357	21,085	51,215	1225,066
0,80/2	2,33	9,415	9,415	386,763	2,186	15,335	115,78	87,178	10,542	25,608	628,402
0,80/3	3,495	14,123	14,123	257,842	1,457	10,223	77,186	58,119	7,028	17,072	436,568
0,80/4	4,66	18,83	18,83	193,382	1,093	7,667	57,89	43,589	5,271	12,804	345,941
0,80/5	5,826	23,538	23,538	154,705	0,874	6,134	46,312	34,871	4,217	10,243	295,798
0,80/6	6,991	28,245	28,245	128,921	0,729	5,112	38,593	29,059	3,514	8,536	265,895
0,80/7	8,156	32,953	32,953	110,504	0,625	4,381	33,08	24,908	3,012	7,316	247,56
0,80/8	9,321	37,66	37,66	96,691	0,546	3,834	28,945	21,795	2,636	6,402	236,452
0,80/9	10,486	42,368	42,368	85,947	0,486	3,408	25,729	19,373	2,343	5,691	230,165
0,80/10	11,651	47,075	47,075	77,353	0,437	3,067	23,156	17,436	2,108	5,122	227,25
0,80/11	12,816	51,783	51,783	70,321	0,397	2,788	21,051	15,851	1,917	4,656	226,79
0,80/12	13,981	56,49	56,49	64,461	0,364	2,556	19,297	14,53	1,757	4,268	228,169
0,80/13	15,146	61,198	61,198	59,502	0,336	2,359	17,812	13,412	1,622	3,94	230,963
0,80/14	16,312	65,905	65,905	55,252	0,312	2,191	16,54	12,454	1,506	3,658	234,871
0,80/15	17,477	70,613	70,613	51,568	0,291	2,045	15,437	11,624	1,406	3,414	239,668
0,80/16	18,642	75,32	75,32	48,345	0,273	1,917	14,472	10,897	1,318	3,201	245,186
0,80/17	19,807	80,028	80,028	45,502	0,257	1,804	13,621	10,256	1,24	3,013	251,303
0,80/18	20,972	84,735	84,735	42,974	0,243	1,704	12,864	9,686	1,171	2,845	257,913
0,80/19	22,137	89,443	89,443	40,712	0,23	1,614	12,187	9,177	1,11	2,696	264,943
<b>B-25: <math>T_{ок}=4, \alpha_p=0,50</math></b>											
0,50/1	1,165	2,207	2,207	483,454	4,372	30,67	231,559	174,357	21,085	51,215	929,991
0,50/2	2,33	4,413	4,413	241,727	2,186	15,335	115,78	87,178	10,542	25,608	473,362
0,50/3	3,495	6,62	6,62	161,151	1,457	10,223	77,186	58,119	7,028	17,072	324,871
0,50/4	4,66	8,827	8,827	120,864	1,093	7,667	57,89	43,589	5,271	12,804	253,417
0,50/5	5,826	11,033	11,033	96,691	0,874	6,134	46,312	34,871	4,217	10,243	212,774
0,50/6	6,991	13,24	13,24	80,576	0,729	5,112	38,593	29,059	3,514	8,536	187,54
0,50/7	8,156	15,447	15,447	69,065	0,625	4,381	33,08	24,908	3,012	7,316	171,109
0,50/8	9,321	17,653	17,653	60,432	0,546	3,834	28,945	21,795	2,636	6,402	160,179
0,50/9	10,486	19,86	19,86	53,717	0,486	3,408	25,729	19,373	2,343	5,691	152,919
0,50/10	11,651	22,067	22,067	48,345	0,437	3,067	23,156	17,436	2,108	5,122	148,226
0,50/11	12,816	24,273	24,273	43,95	0,397	2,788	21,051	15,851	1,917	4,656	145,399
0,50/12	13,981	26,48	26,48	40,288	0,364	2,556	19,297	14,53	1,757	4,268	143,976
0,50/13	15,146	28,686	28,686	37,189	0,336	2,359	17,812	13,412	1,622	3,94	143,626
0,50/14	16,312	30,893	30,893	34,532	0,312	2,191	16,54	12,454	1,506	3,658	144,127
0,50/15	17,477	33,1	33,1	32,23	0,291	2,045	15,437	11,624	1,406	3,414	145,304
0,50/16	18,642	35,306	35,306	30,216	0,273	1,917	14,472	10,897	1,318	3,201	147,029
0,50/17	19,807	37,513	37,513	28,438	0,257	1,804	13,621	10,256	1,24	3,013	149,209
0,50/18	20,972	39,72	39,72	26,859	0,243	1,704	12,864	9,686	1,171	2,845	151,768
0,50/19	22,137	41,926	41,926	25,445	0,23	1,614	12,187	9,177	1,11	2,696	154,642
<b>B-26: <math>T_{ок}=4, \alpha_p=0,33</math></b>											
0,33/1	1,165	1,47	1,47	321,98	4,372	30,67	231,559	174,357	21,085	51,215	767,043
0,33/2	2,33	2,939	2,939	160,99	2,186	15,335	115,78	87,178	10,542	25,608	389,677
0,33/3	3,495	4,409	4,409	107,327	1,457	10,223	77,186	58,119	7,028	17,072	266,625
0,33/4	4,66	5,879	5,879	80,495	1,093	7,667	57,89	43,589	5,271	12,804	207,152
0,33/5	5,826	7,348	7,348	64,396	0,874	6,134	46,312	34,871	4,217	10,243	173,109
0,33/6	6,991	8,818	8,818	53,663	0,729	5,112	38,593	29,059	3,514	8,536	151,783
0,33/7	8,156	10,287	10,287	45,997	0,625	4,381	33,08	24,908	3,012	7,316	137,721
0,33/8	9,321	11,757	11,757	40,248	0,546	3,834	28,945	21,795	2,636	6,402	128,203
0,33/9	10,486	13,227	13,227	35,776	0,486	3,408	25,729	19,373	2,343	5,691	121,712
0,33/10	11,651	14,696	14,696	32,198	0,437	3,067	23,156	17,436	2,108	5,122	117,337
0,33/11	12,816	16,166	16,166	29,271	0,397	2,788	21,051	15,851	1,917	4,656	114,506

0,33/12	13,981	17,636	17,636	26,832	0,364	2,556	19,297	14,53	1,757	4,268	112,832
0,33/13	15,146	19,105	19,105	24,768	0,336	2,359	17,812	13,412	1,622	3,94	112,043
0,33/14	16,312	20,575	20,575	22,999	0,312	2,191	16,54	12,454	1,506	3,658	111,958
0,33/15	17,477	22,044	22,044	21,465	0,291	2,045	15,437	11,624	1,406	3,414	112,427
0,33/16	18,642	23,514	23,514	20,124	0,273	1,917	14,472	10,897	1,318	3,201	113,353
0,33/17	19,807	24,984	24,984	18,94	0,257	1,804	13,621	10,256	1,24	3,013	114,653
0,33/18	20,972	26,453	26,453	17,888	0,243	1,704	12,864	9,686	1,171	2,845	116,263
0,33/19	22,137	27,923	27,923	16,946	0,23	1,614	12,187	9,177	1,11	2,696	118,137
<b>B-27: <math>T_{ок}=4</math>, <math>\alpha_p=0,25</math></b>											
0,25/1	1,165	1,103	1,103	241,727	4,372	30,67	231,559	174,357	21,085	51,215	686,056
0,25/2	2,33	2,207	2,207	120,864	2,186	15,335	115,78	87,178	10,542	25,608	348,087
0,25/3	3,495	3,31	3,31	80,576	1,457	10,223	77,186	58,119	7,028	17,072	237,676
0,25/4	4,66	4,413	4,413	60,432	1,093	7,667	57,89	43,589	5,271	12,804	184,157
0,25/5	5,826	5,517	5,517	48,345	0,874	6,134	46,312	34,871	4,217	10,243	153,396
0,25/6	6,991	6,62	6,62	40,288	0,729	5,112	38,593	29,059	3,514	8,536	134,012
0,25/7	8,156	7,723	7,723	34,532	0,625	4,381	33,08	24,908	3,012	7,316	121,128
0,25/8	9,321	8,827	8,827	30,216	0,546	3,834	28,945	21,795	2,636	6,402	112,311
0,25/9	10,486	9,93	9,93	26,859	0,486	3,408	25,729	19,373	2,343	5,691	106,201
0,25/10	11,651	11,033	11,033	24,173	0,437	3,067	23,156	17,436	2,108	5,122	101,986
0,25/11	12,816	12,137	12,137	21,975	0,397	2,788	21,051	15,851	1,917	4,656	99,152
0,25/12	13,981	13,24	13,24	20,144	0,364	2,556	19,297	14,53	1,757	4,268	97,352
0,25/13	15,146	14,343	14,343	18,594	0,336	2,359	17,812	13,412	1,622	3,94	96,345
0,25/14	16,312	15,447	15,447	17,266	0,312	2,191	16,54	12,454	1,506	3,658	95,969
0,25/15	17,477	16,55	16,55	16,115	0,291	2,045	15,437	11,624	1,406	3,414	96,089
0,25/16	18,642	17,653	17,653	15,108	0,273	1,917	14,472	10,897	1,318	3,201	96,615
0,25/17	19,807	18,757	18,757	14,219	0,257	1,804	13,621	10,256	1,24	3,013	97,478
0,25/18	20,972	19,86	19,86	13,429	0,243	1,704	12,864	9,686	1,171	2,845	98,618
0,25/19	22,137	20,963	20,963	12,722	0,23	1,614	12,187	9,177	1,11	2,696	99,993
<b>B-28: <math>T_{ок}=4</math>, <math>\alpha_p=0,20</math></b>											
0,20/1	1,165	0,883	0,883	193,382	4,372	30,67	231,559	174,357	21,085	51,215	637,271
0,20/2	2,33	1,765	1,765	96,691	2,186	15,335	115,78	87,178	10,542	25,608	323,03
0,20/3	3,495	2,648	2,648	64,461	1,457	10,223	77,186	58,119	7,028	17,072	220,237
0,20/4	4,66	3,531	3,531	48,345	1,093	7,667	57,89	43,589	5,271	12,804	170,306
0,20/5	5,826	4,413	4,413	38,676	0,874	6,134	46,312	34,871	4,217	10,243	141,519
0,20/6	6,991	5,296	5,296	32,23	0,729	5,112	38,593	29,059	3,514	8,536	123,306
0,20/7	8,156	6,179	6,179	27,626	0,625	4,381	33,08	24,908	3,012	7,316	111,134
0,20/8	9,321	7,061	7,061	24,173	0,546	3,834	28,945	21,795	2,636	6,402	102,736
0,20/9	10,486	7,944	7,944	21,487	0,486	3,408	25,729	19,373	2,343	5,691	96,857
0,20/10	11,651	8,827	8,827	19,338	0,437	3,067	23,156	17,436	2,108	5,122	92,739
0,20/11	12,816	9,709	9,709	17,58	0,397	2,788	21,051	15,851	1,917	4,656	89,901
0,20/12	13,981	10,592	10,592	16,115	0,364	2,556	19,297	14,53	1,757	4,268	88,027
0,20/13	15,146	11,475	11,475	14,876	0,336	2,359	17,812	13,412	1,622	3,94	86,891
0,20/14	16,312	12,357	12,357	13,813	0,312	2,191	16,54	12,454	1,506	3,658	86,336
0,20/15	17,477	13,24	13,24	12,892	0,291	2,045	15,437	11,624	1,406	3,414	86,246
0,20/16	18,642	14,123	14,123	12,086	0,273	1,917	14,472	10,897	1,318	3,201	86,533
0,20/17	19,807	15,005	15,005	11,375	0,257	1,804	13,621	10,256	1,24	3,013	87,13
0,20/18	20,972	15,888	15,888	10,743	0,243	1,704	12,864	9,686	1,171	2,845	87,988
0,20/19	22,137	16,771	16,771	10,178	0,23	1,614	12,187	9,177	1,11	2,696	89,065
<b>B-29: <math>T_{ок}=4</math>, <math>\alpha_p=0,67</math></b>											
0,67/1	1,165	2,944	2,944	644,928	4,372	30,67	231,559	174,357	21,085	51,215	1092,939
0,67/2	2,33	5,887	5,887	322,464	2,186	15,335	115,78	87,178	10,542	25,608	557,047
0,67/3	3,495	8,831	8,831	214,976	1,457	10,223	77,186	58,119	7,028	17,072	383,118
0,67/4	4,66	11,775	11,775	161,232	1,093	7,667	57,89	43,589	5,271	12,804	299,681
0,67/5	5,826	14,718	14,718	128,986	0,874	6,134	46,312	34,871	4,217	10,243	252,439
0,67/6	6,991	17,662	17,662	107,488	0,729	5,112	38,593	29,059	3,514	8,536	223,296
0,67/7	8,156	20,606	20,606	92,133	0,625	4,381	33,08	24,908	3,012	7,316	204,495
0,67/8	9,321	23,549	23,549	80,616	0,546	3,834	28,945	21,795	2,636	6,402	192,155
0,67/9	10,486	26,493	26,493	71,659	0,486	3,408	25,729	19,373	2,343	5,691	184,127
0,67/10	11,651	29,437	29,437	64,493	0,437	3,067	23,156	17,436	2,108	5,122	179,114
0,67/11	12,816	32,38	32,38	58,63	0,397	2,788	21,051	15,851	1,917	4,656	176,293
0,67/12	13,981	35,324	35,324	53,744	0,364	2,556	19,297	14,53	1,757	4,268	175,12
0,67/13	15,146	38,268	38,268	49,61	0,336	2,359	17,812	13,412	1,622	3,94	175,211



0,67/14	16,312	41,211	41,211	46,066	0,312	2,191	16,54	12,454	1,506	3,658	176,297
0,67/15	17,477	44,155	44,155	42,995	0,291	2,045	15,437	11,624	1,406	3,414	178,179
0,67/16	18,642	47,099	47,099	40,308	0,273	1,917	14,472	10,897	1,318	3,201	180,707
0,67/17	19,807	50,042	50,042	37,937	0,257	1,804	13,621	10,256	1,24	3,013	183,766
0,67/18	20,972	52,986	52,986	35,829	0,243	1,704	12,864	9,686	1,171	2,845	187,27
0,67/19	22,137	55,93	55,93	33,944	0,23	1,614	12,187	9,177	1,11	2,696	191,149
<b>B-30: <math>T_{ок}=4</math>, <math>\alpha_p=0,63</math></b>											
0,63/1	1,165	2,758	2,758	604,318	4,372	30,67	231,559	174,357	21,085	51,215	1051,957
0,63/2	2,33	5,517	5,517	302,159	2,186	15,335	115,78	87,178	10,542	25,608	536,002
0,63/3	3,495	8,275	8,275	201,439	1,457	10,223	77,186	58,119	7,028	17,072	368,469
0,63/4	4,66	11,033	11,033	151,079	1,093	7,667	57,89	43,589	5,271	12,804	288,044
0,63/5	5,826	13,792	13,792	120,864	0,874	6,134	46,312	34,871	4,217	10,243	242,465
0,63/6	6,991	16,55	16,55	100,72	0,729	5,112	38,593	29,059	3,514	8,536	214,304
0,63/7	8,156	19,308	19,308	86,331	0,625	4,381	33,08	24,908	3,012	7,316	196,097
0,63/8	9,321	22,067	22,067	75,54	0,546	3,834	28,945	21,795	2,636	6,402	184,115
0,63/9	10,486	24,825	24,825	67,146	0,486	3,408	25,729	19,373	2,343	5,691	176,278
0,63/10	11,651	27,583	27,583	60,432	0,437	3,067	23,156	17,436	2,108	5,122	171,345
0,63/11	12,816	30,341	30,341	54,938	0,397	2,788	21,051	15,851	1,917	4,656	168,523
0,63/12	13,981	33,1	33,1	50,36	0,364	2,556	19,297	14,53	1,757	4,268	167,288
0,63/13	15,146	35,858	35,858	46,486	0,336	2,359	17,812	13,412	1,622	3,94	167,267
0,63/14	16,312	38,616	38,616	43,166	0,312	2,191	16,54	12,454	1,506	3,658	168,207
0,63/15	17,477	41,375	41,375	40,288	0,291	2,045	15,437	11,624	1,406	3,414	169,912
0,63/16	18,642	44,133	44,133	37,77	0,273	1,917	14,472	10,897	1,318	3,201	172,237
0,63/17	19,807	46,891	46,891	35,548	0,257	1,804	13,621	10,256	1,24	3,013	175,075
0,63/18	20,972	49,65	49,65	33,573	0,243	1,704	12,864	9,686	1,171	2,845	178,342
0,63/19	22,137	52,408	52,408	31,806	0,23	1,614	12,187	9,177	1,11	2,696	181,967
<b>B-31: <math>T_{ок}=4</math>, <math>\alpha_p=0,75</math></b>											
0,75/1	1,165	3,31	3,31	725,181	4,372	30,67	231,559	174,357	21,085	51,215	1173,924
0,75/2	2,33	6,62	6,62	362,591	2,186	15,335	115,78	87,178	10,542	25,608	598,64
0,75/3	3,495	9,93	9,93	241,727	1,457	10,223	77,186	58,119	7,028	17,072	412,067
0,75/4	4,66	13,24	13,24	181,295	1,093	7,667	57,89	43,589	5,271	12,804	322,674
0,75/5	5,826	16,55	16,55	145,036	0,874	6,134	46,312	34,871	4,217	10,243	272,153
0,75/6	6,991	19,86	19,86	120,864	0,729	5,112	38,593	29,059	3,514	8,536	241,068
0,75/7	8,156	23,17	23,17	103,597	0,625	4,381	33,08	24,908	3,012	7,316	221,087
0,75/8	9,321	26,48	26,48	90,648	0,546	3,834	28,945	21,795	2,636	6,402	208,049
0,75/9	10,486	29,79	29,79	80,576	0,486	3,408	25,729	19,373	2,343	5,691	199,638
0,75/10	11,651	33,1	33,1	72,518	0,437	3,067	23,156	17,436	2,108	5,122	194,465
0,75/11	12,816	36,41	36,41	65,926	0,397	2,788	21,051	15,851	1,917	4,656	191,649
0,75/12	13,981	39,72	39,72	60,432	0,364	2,556	19,297	14,53	1,757	4,268	190,6
0,75/13	15,146	43,03	43,03	55,783	0,336	2,359	17,812	13,412	1,622	3,94	190,908
0,75/14	16,312	46,34	46,34	51,799	0,312	2,191	16,54	12,454	1,506	3,658	192,288
0,75/15	17,477	49,65	49,65	48,345	0,291	2,045	15,437	11,624	1,406	3,414	194,519
0,75/16	18,642	52,96	52,96	45,324	0,273	1,917	14,472	10,897	1,318	3,201	197,445
0,75/17	19,807	56,27	56,27	42,658	0,257	1,804	13,621	10,256	1,24	3,013	200,943
0,75/18	20,972	59,58	59,58	40,288	0,243	1,704	12,864	9,686	1,171	2,845	204,917
0,75/19	22,137	62,89	62,89	38,167	0,23	1,614	12,187	9,177	1,11	2,696	209,292
<b>B-32: <math>T_{ок}=4</math>, <math>\alpha_p=0,80</math></b>											
0,80/1	1,165	3,531	3,531	773,527	4,372	30,67	231,559	174,357	21,085	51,215	1222,712
0,80/2	2,33	7,061	7,061	386,763	2,186	15,335	115,78	87,178	10,542	25,608	623,694
0,80/3	3,495	10,592	10,592	257,842	1,457	10,223	77,186	58,119	7,028	17,072	429,506
0,80/4	4,66	14,123	14,123	193,382	1,093	7,667	57,89	43,589	5,271	12,804	336,527
0,80/5	5,826	17,653	17,653	154,705	0,874	6,134	46,312	34,871	4,217	10,243	284,028
0,80/6	6,991	21,184	21,184	128,921	0,729	5,112	38,593	29,059	3,514	8,536	251,773
0,80/7	8,156	24,714	24,714	110,504	0,625	4,381	33,08	24,908	3,012	7,316	231,082
0,80/8	9,321	28,245	28,245	96,691	0,546	3,834	28,945	21,795	2,636	6,402	217,622
0,80/9	10,486	31,776	31,776	85,947	0,486	3,408	25,729	19,373	2,343	5,691	208,981
0,80/10	11,651	35,306	35,306	77,353	0,437	3,067	23,156	17,436	2,108	5,122	203,712
0,80/11	12,816	38,837	38,837	70,321	0,397	2,788	21,051	15,851	1,917	4,656	200,898
0,80/12	13,981	42,368	42,368	64,461	0,364	2,556	19,297	14,53	1,757	4,268	199,925
0,80/13	15,146	45,898	45,898	59,502	0,336	2,359	17,812	13,412	1,622	3,94	200,363
0,80/14	16,312	49,429	49,429	55,252	0,312	2,191	16,54	12,454	1,506	3,658	201,919
0,80/15	17,477	52,96	52,96	51,568	0,291	2,045	15,437	11,624	1,406	3,414	204,362

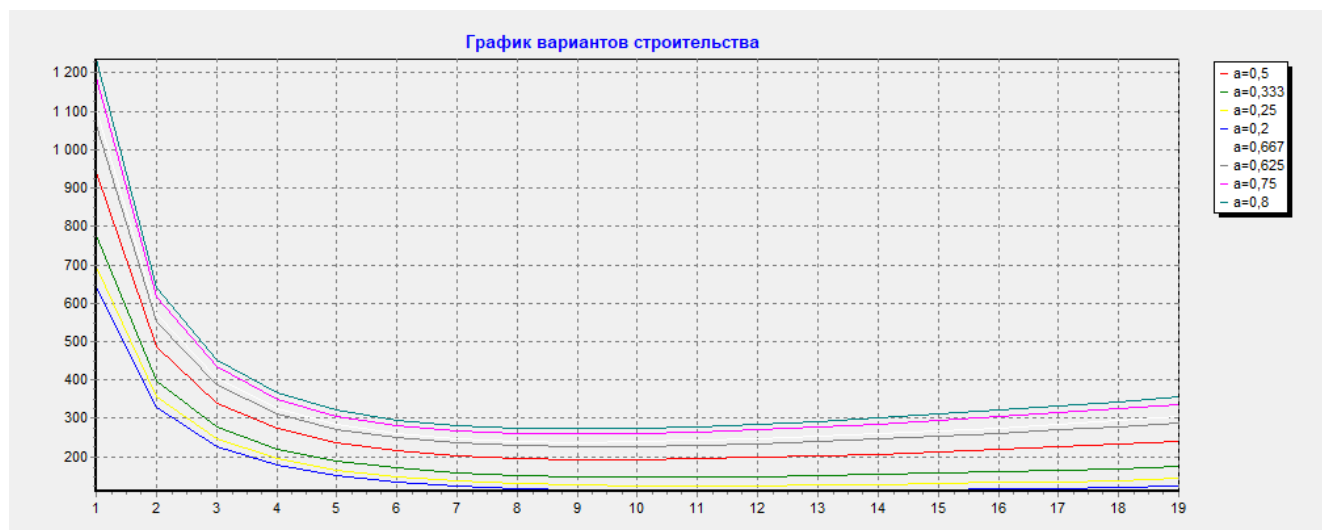
0,80/16	18,642	56,49	56,49	48,345	0,273	1,917	14,472	10,897	1,318	3,201	207,526
0,80/17	19,807	60,021	60,021	45,502	0,257	1,804	13,621	10,256	1,24	3,013	211,289
0,80/18	20,972	63,552	63,552	42,974	0,243	1,704	12,864	9,686	1,171	2,845	215,547
0,80/19	22,137	67,082	67,082	40,712	0,23	1,614	12,187	9,177	1,11	2,696	220,221
<b>B-33: <math>T_{ок}=5</math>, <math>\alpha_p=0,50</math></b>											
0,50/1	1,165	1,765	1,765	483,454	4,372	30,67	231,559	174,357	21,085	51,215	929,107
0,50/2	2,33	3,531	3,531	241,727	2,186	15,335	115,78	87,178	10,542	25,608	471,598
0,50/3	3,495	5,296	5,296	161,151	1,457	10,223	77,186	58,119	7,028	17,072	322,223
0,50/4	4,66	7,061	7,061	120,864	1,093	7,667	57,89	43,589	5,271	12,804	249,885
0,50/5	5,826	8,827	8,827	96,691	0,874	6,134	46,312	34,871	4,217	10,243	208,362
0,50/6	6,991	10,592	10,592	80,576	0,729	5,112	38,593	29,059	3,514	8,536	182,244
0,50/7	8,156	12,357	12,357	69,065	0,625	4,381	33,08	24,908	3,012	7,316	164,929
0,50/8	9,321	14,123	14,123	60,432	0,546	3,834	28,945	21,795	2,636	6,402	153,119
0,50/9	10,486	15,888	15,888	53,717	0,486	3,408	25,729	19,373	2,343	5,691	144,975
0,50/10	11,651	17,653	17,653	48,345	0,437	3,067	23,156	17,436	2,108	5,122	139,398
0,50/11	12,816	19,419	19,419	43,95	0,397	2,788	21,051	15,851	1,917	4,656	135,691
0,50/12	13,981	21,184	21,184	40,288	0,364	2,556	19,297	14,53	1,757	4,268	133,384
0,50/13	15,146	22,949	22,949	37,189	0,336	2,359	17,812	13,412	1,622	3,94	132,152
0,50/14	16,312	24,714	24,714	34,532	0,312	2,191	16,54	12,454	1,506	3,658	131,769
0,50/15	17,477	26,48	26,48	32,23	0,291	2,045	15,437	11,624	1,406	3,414	132,064
0,50/16	18,642	28,245	28,245	30,216	0,273	1,917	14,472	10,897	1,318	3,201	132,907
0,50/17	19,807	30,01	30,01	28,438	0,257	1,804	13,621	10,256	1,24	3,013	134,203
0,50/18	20,972	31,776	31,776	26,859	0,243	1,704	12,864	9,686	1,171	2,845	135,88
0,50/19	22,137	33,541	33,541	25,445	0,23	1,614	12,187	9,177	1,11	2,696	137,872
<b>B-34: <math>T_{ок}=5</math>, <math>\alpha_p=0,33</math></b>											
0,33/1	1,165	1,176	1,176	321,98	4,372	30,67	231,559	174,357	21,085	51,215	766,455
0,33/2	2,33	2,351	2,351	160,99	2,186	15,335	115,78	87,178	10,542	25,608	388,501
0,33/3	3,495	3,527	3,527	107,327	1,457	10,223	77,186	58,119	7,028	17,072	264,861
0,33/4	4,66	4,703	4,703	80,495	1,093	7,667	57,89	43,589	5,271	12,804	204,8
0,33/5	5,826	5,879	5,879	64,396	0,874	6,134	46,312	34,871	4,217	10,243	170,171
0,33/6	6,991	7,054	7,054	53,663	0,729	5,112	38,593	29,059	3,514	8,536	148,255
0,33/7	8,156	8,23	8,23	45,997	0,625	4,381	33,08	24,908	3,012	7,316	133,607
0,33/8	9,321	9,406	9,406	40,248	0,546	3,834	28,945	21,795	2,636	6,402	123,501
0,33/9	10,486	10,581	10,581	35,776	0,486	3,408	25,729	19,373	2,343	5,691	116,42
0,33/10	11,651	11,757	11,757	32,198	0,437	3,067	23,156	17,436	2,108	5,122	111,459
0,33/11	12,816	12,933	12,933	29,271	0,397	2,788	21,051	15,851	1,917	4,656	108,04
0,33/12	13,981	14,108	14,108	26,832	0,364	2,556	19,297	14,53	1,757	4,268	105,776
0,33/13	15,146	15,284	15,284	24,768	0,336	2,359	17,812	13,412	1,622	3,94	104,401
0,33/14	16,312	16,46	16,46	22,999	0,312	2,191	16,54	12,454	1,506	3,658	103,728
0,33/15	17,477	17,636	17,636	21,465	0,291	2,045	15,437	11,624	1,406	3,414	103,611
0,33/16	18,642	18,811	18,811	20,124	0,273	1,917	14,472	10,897	1,318	3,201	103,947
0,33/17	19,807	19,987	19,987	18,94	0,257	1,804	13,621	10,256	1,24	3,013	104,659
0,33/18	20,972	21,163	21,163	17,888	0,243	1,704	12,864	9,686	1,171	2,845	105,683
0,33/19	22,137	22,338	22,338	16,946	0,23	1,614	12,187	9,177	1,11	2,696	106,967
<b>B-35: <math>T_{ок}=5</math>, <math>\alpha_p=0,25</math></b>											
0,25/1	1,165	0,883	0,883	241,727	4,372	30,67	231,559	174,357	21,085	51,215	685,616
0,25/2	2,33	1,765	1,765	120,864	2,186	15,335	115,78	87,178	10,542	25,608	347,203
0,25/3	3,495	2,648	2,648	80,576	1,457	10,223	77,186	58,119	7,028	17,072	236,352
0,25/4	4,66	3,531	3,531	60,432	1,093	7,667	57,89	43,589	5,271	12,804	182,393
0,25/5	5,826	4,413	4,413	48,345	0,874	6,134	46,312	34,871	4,217	10,243	151,188
0,25/6	6,991	5,296	5,296	40,288	0,729	5,112	38,593	29,059	3,514	8,536	131,364
0,25/7	8,156	6,179	6,179	34,532	0,625	4,381	33,08	24,908	3,012	7,316	118,04
0,25/8	9,321	7,061	7,061	30,216	0,546	3,834	28,945	21,795	2,636	6,402	108,779
0,25/9	10,486	7,944	7,944	26,859	0,486	3,408	25,729	19,373	2,343	5,691	102,229
0,25/10	11,651	8,827	8,827	24,173	0,437	3,067	23,156	17,436	2,108	5,122	97,574
0,25/11	12,816	9,709	9,709	21,975	0,397	2,788	21,051	15,851	1,917	4,656	94,296
0,25/12	13,981	10,592	10,592	20,144	0,364	2,556	19,297	14,53	1,757	4,268	92,056
0,25/13	15,146	11,475	11,475	18,594	0,336	2,359	17,812	13,412	1,622	3,94	90,609
0,25/14	16,312	12,357	12,357	17,266	0,312	2,191	16,54	12,454	1,506	3,658	89,789
0,25/15	17,477	13,24	13,24	16,115	0,291	2,045	15,437	11,624	1,406	3,414	89,469
0,25/16	18,642	14,123	14,123	15,108	0,273	1,917	14,472	10,897	1,318	3,201	89,555
0,25/17	19,807	15,005	15,005	14,219	0,257	1,804	13,621	10,256	1,24	3,013	89,974

0,25/18	20,972	15,888	15,888	13,429	0,243	1,704	12,864	9,686	1,171	2,845	90,674
0,25/19	22,137	16,771	16,771	12,722	0,23	1,614	12,187	9,177	1,11	2,696	91,609
<b>B-36: <math>T_{ок}=5, \alpha_p=0,20</math></b>											
0,20/1	1,165	0,706	0,706	193,382	4,372	30,67	231,559	174,357	21,085	51,215	636,917
0,20/2	2,33	1,412	1,412	96,691	2,186	15,335	115,78	87,178	10,542	25,608	322,324
0,20/3	3,495	2,118	2,118	64,461	1,457	10,223	77,186	58,119	7,028	17,072	219,177
0,20/4	4,66	2,825	2,825	48,345	1,093	7,667	57,89	43,589	5,271	12,804	168,894
0,20/5	5,826	3,531	3,531	38,676	0,874	6,134	46,312	34,871	4,217	10,243	139,755
0,20/6	6,991	4,237	4,237	32,23	0,729	5,112	38,593	29,059	3,514	8,536	121,188
0,20/7	8,156	4,943	4,943	27,626	0,625	4,381	33,08	24,908	3,012	7,316	108,662
0,20/8	9,321	5,649	5,649	24,173	0,546	3,834	28,945	21,795	2,636	6,402	99,912
0,20/9	10,486	6,355	6,355	21,487	0,486	3,408	25,729	19,373	2,343	5,691	93,679
0,20/10	11,651	7,061	7,061	19,338	0,437	3,067	23,156	17,436	2,108	5,122	89,207
0,20/11	12,816	7,767	7,767	17,58	0,397	2,788	21,051	15,851	1,917	4,656	86,017
0,20/12	13,981	8,474	8,474	16,115	0,364	2,556	19,297	14,53	1,757	4,268	83,791
0,20/13	15,146	9,18	9,18	14,876	0,336	2,359	17,812	13,412	1,622	3,94	82,301
0,20/14	16,312	9,886	9,886	13,813	0,312	2,191	16,54	12,454	1,506	3,658	81,394
0,20/15	17,477	10,592	10,592	12,892	0,291	2,045	15,437	11,624	1,406	3,414	80,95
0,20/16	18,642	11,298	11,298	12,086	0,273	1,917	14,472	10,897	1,318	3,201	80,883
0,20/17	19,807	12,004	12,004	11,375	0,257	1,804	13,621	10,256	1,24	3,013	81,128
0,20/18	20,972	12,71	12,71	10,743	0,243	1,704	12,864	9,686	1,171	2,845	81,632
0,20/19	22,137	13,416	13,416	10,178	0,23	1,614	12,187	9,177	1,11	2,696	82,355
<b>B-37: <math>T_{ок}=5, \alpha_p=0,67</math></b>											
0,67/1	1,165	2,355	2,355	644,928	4,372	30,67	231,559	174,357	21,085	51,215	1091,761
0,67/2	2,33	4,71	4,71	322,464	2,186	15,335	115,78	87,178	10,542	25,608	554,693
0,67/3	3,495	7,065	7,065	214,976	1,457	10,223	77,186	58,119	7,028	17,072	379,586
0,67/4	4,66	9,42	9,42	161,232	1,093	7,667	57,89	43,589	5,271	12,804	294,971
0,67/5	5,826	11,775	11,775	128,986	0,874	6,134	46,312	34,871	4,217	10,243	246,553
0,67/6	6,991	14,13	14,13	107,488	0,729	5,112	38,593	29,059	3,514	8,536	216,232
0,67/7	8,156	16,485	16,485	92,133	0,625	4,381	33,08	24,908	3,012	7,316	196,253
0,67/8	9,321	18,839	18,839	80,616	0,546	3,834	28,945	21,795	2,636	6,402	182,735
0,67/9	10,486	21,194	21,194	71,659	0,486	3,408	25,729	19,373	2,343	5,691	173,529
0,67/10	11,651	23,549	23,549	64,493	0,437	3,067	23,156	17,436	2,108	5,122	167,338
0,67/11	12,816	25,904	25,904	58,63	0,397	2,788	21,051	15,851	1,917	4,656	163,341
0,67/12	13,981	28,259	28,259	53,744	0,364	2,556	19,297	14,53	1,757	4,268	160,99
0,67/13	15,146	30,614	30,614	49,61	0,336	2,359	17,812	13,412	1,622	3,94	159,903
0,67/14	16,312	32,969	32,969	46,066	0,312	2,191	16,54	12,454	1,506	3,658	159,813
0,67/15	17,477	35,324	35,324	42,995	0,291	2,045	15,437	11,624	1,406	3,414	160,517
0,67/16	18,642	37,679	37,679	40,308	0,273	1,917	14,472	10,897	1,318	3,201	161,867
0,67/17	19,807	40,034	40,034	37,937	0,257	1,804	13,621	10,256	1,24	3,013	163,75
0,67/18	20,972	42,389	42,389	35,829	0,243	1,704	12,864	9,686	1,171	2,845	166,076
0,67/19	22,137	44,744	44,744	33,944	0,23	1,614	12,187	9,177	1,11	2,696	168,777
<b>B-38: <math>T_{ок}=5, \alpha_p=0,63</math></b>											
0,63/1	1,165	2,207	2,207	604,318	4,372	30,67	231,559	174,357	21,085	51,215	1050,855
0,63/2	2,33	4,413	4,413	302,159	2,186	15,335	115,78	87,178	10,542	25,608	533,794
0,63/3	3,495	6,62	6,62	201,439	1,457	10,223	77,186	58,119	7,028	17,072	365,159
0,63/4	4,66	8,827	8,827	151,079	1,093	7,667	57,89	43,589	5,271	12,804	283,632
0,63/5	5,826	11,033	11,033	120,864	0,874	6,134	46,312	34,871	4,217	10,243	236,947
0,63/6	6,991	13,24	13,24	100,72	0,729	5,112	38,593	29,059	3,514	8,536	207,684
0,63/7	8,156	15,447	15,447	86,331	0,625	4,381	33,08	24,908	3,012	7,316	188,375
0,63/8	9,321	17,653	17,653	75,54	0,546	3,834	28,945	21,795	2,636	6,402	175,287
0,63/9	10,486	19,86	19,86	67,146	0,486	3,408	25,729	19,373	2,343	5,691	166,348
0,63/10	11,651	22,067	22,067	60,432	0,437	3,067	23,156	17,436	2,108	5,122	160,313
0,63/11	12,816	24,273	24,273	54,938	0,397	2,788	21,051	15,851	1,917	4,656	156,387
0,63/12	13,981	26,48	26,48	50,36	0,364	2,556	19,297	14,53	1,757	4,268	154,048
0,63/13	15,146	28,686	28,686	46,486	0,336	2,359	17,812	13,412	1,622	3,94	152,923
0,63/14	16,312	30,893	30,893	43,166	0,312	2,191	16,54	12,454	1,506	3,658	152,761
0,63/15	17,477	33,1	33,1	40,288	0,291	2,045	15,437	11,624	1,406	3,414	153,362
0,63/16	18,642	35,306	35,306	37,77	0,273	1,917	14,472	10,897	1,318	3,201	154,583
0,63/17	19,807	37,513	37,513	35,548	0,257	1,804	13,621	10,256	1,24	3,013	156,319
0,63/18	20,972	39,72	39,72	33,573	0,243	1,704	12,864	9,686	1,171	2,845	158,482
0,63/19	22,137	41,926	41,926	31,806	0,23	1,614	12,187	9,177	1,11	2,696	161,003

	В-39: $T_{ок}=5, \alpha_p=0,75$										
0,75/1	1,165	2,648	2,648	725,181	4,372	30,67	231,559	174,357	21,085	51,215	1172,6
0,75/2	2,33	5,296	5,296	362,591	2,186	15,335	115,78	87,178	10,542	25,608	595,992
0,75/3	3,495	7,944	7,944	241,727	1,457	10,223	77,186	58,119	7,028	17,072	408,095
0,75/4	4,66	10,592	10,592	181,295	1,093	7,667	57,89	43,589	5,271	12,804	317,378
0,75/5	5,826	13,24	13,24	145,036	0,874	6,134	46,312	34,871	4,217	10,243	265,533
0,75/6	6,991	15,888	15,888	120,864	0,729	5,112	38,593	29,059	3,514	8,536	233,124
0,75/7	8,156	18,536	18,536	103,597	0,625	4,381	33,08	24,908	3,012	7,316	211,819
0,75/8	9,321	21,184	21,184	90,648	0,546	3,834	28,945	21,795	2,636	6,402	197,457
0,75/9	10,486	23,832	23,832	80,576	0,486	3,408	25,729	19,373	2,343	5,691	187,722
0,75/10	11,651	26,48	26,48	72,518	0,437	3,067	23,156	17,436	2,108	5,122	181,225
0,75/11	12,816	29,128	29,128	65,926	0,397	2,788	21,051	15,851	1,917	4,656	177,085
0,75/12	13,981	31,776	31,776	60,432	0,364	2,556	19,297	14,53	1,757	4,268	174,712
0,75/13	15,146	34,424	34,424	55,783	0,336	2,359	17,812	13,412	1,622	3,94	173,696
0,75/14	16,312	37,072	37,072	51,799	0,312	2,191	16,54	12,454	1,506	3,658	173,752
0,75/15	17,477	39,72	39,72	48,345	0,291	2,045	15,437	11,624	1,406	3,414	174,659
0,75/16	18,642	42,368	42,368	45,324	0,273	1,917	14,472	10,897	1,318	3,201	176,261
0,75/17	19,807	45,016	45,016	42,658	0,257	1,804	13,621	10,256	1,24	3,013	178,435
0,75/18	20,972	47,664	47,664	40,288	0,243	1,704	12,864	9,686	1,171	2,845	181,085
0,75/19	22,137	50,312	50,312	38,167	0,23	1,614	12,187	9,177	1,11	2,696	184,136
	В-40: $T_{ок}=5, \alpha_p=0,80$										
0,80/1	1,165	2,825	2,825	773,527	4,372	30,67	231,559	174,357	21,085	51,215	1221,3
0,80/2	2,33	5,649	5,649	386,763	2,186	15,335	115,78	87,178	10,542	25,608	620,87
0,80/3	3,495	8,474	8,474	257,842	1,457	10,223	77,186	58,119	7,028	17,072	425,27
0,80/4	4,66	11,298	11,298	193,382	1,093	7,667	57,89	43,589	5,271	12,804	330,877
0,80/5	5,826	14,123	14,123	154,705	0,874	6,134	46,312	34,871	4,217	10,243	276,968
0,80/6	6,991	16,947	16,947	128,921	0,729	5,112	38,593	29,059	3,514	8,536	243,299
0,80/7	8,156	19,772	19,772	110,504	0,625	4,381	33,08	24,908	3,012	7,316	221,198
0,80/8	9,321	22,596	22,596	96,691	0,546	3,834	28,945	21,795	2,636	6,402	206,324
0,80/9	10,486	25,421	25,421	85,947	0,486	3,408	25,729	19,373	2,343	5,691	196,271
0,80/10	11,651	28,245	28,245	77,353	0,437	3,067	23,156	17,436	2,108	5,122	189,59
0,80/11	12,816	31,07	31,07	70,321	0,397	2,788	21,051	15,851	1,917	4,656	185,364
0,80/12	13,981	33,894	33,894	64,461	0,364	2,556	19,297	14,53	1,757	4,268	182,977
0,80/13	15,146	36,719	36,719	59,502	0,336	2,359	17,812	13,412	1,622	3,94	182,005
0,80/14	16,312	39,543	39,543	55,252	0,312	2,191	16,54	12,454	1,506	3,658	182,147
0,80/15	17,477	42,368	42,368	51,568	0,291	2,045	15,437	11,624	1,406	3,414	183,178
0,80/16	18,642	45,192	45,192	48,345	0,273	1,917	14,472	10,897	1,318	3,201	184,93
0,80/17	19,807	48,017	48,017	45,502	0,257	1,804	13,621	10,256	1,24	3,013	187,281
0,80/18	20,972	50,841	50,841	42,974	0,243	1,704	12,864	9,686	1,171	2,845	190,125
0,80/19	22,137	53,666	53,666	40,712	0,23	1,614	12,187	9,177	1,11	2,696	193,389

## Приложение Б

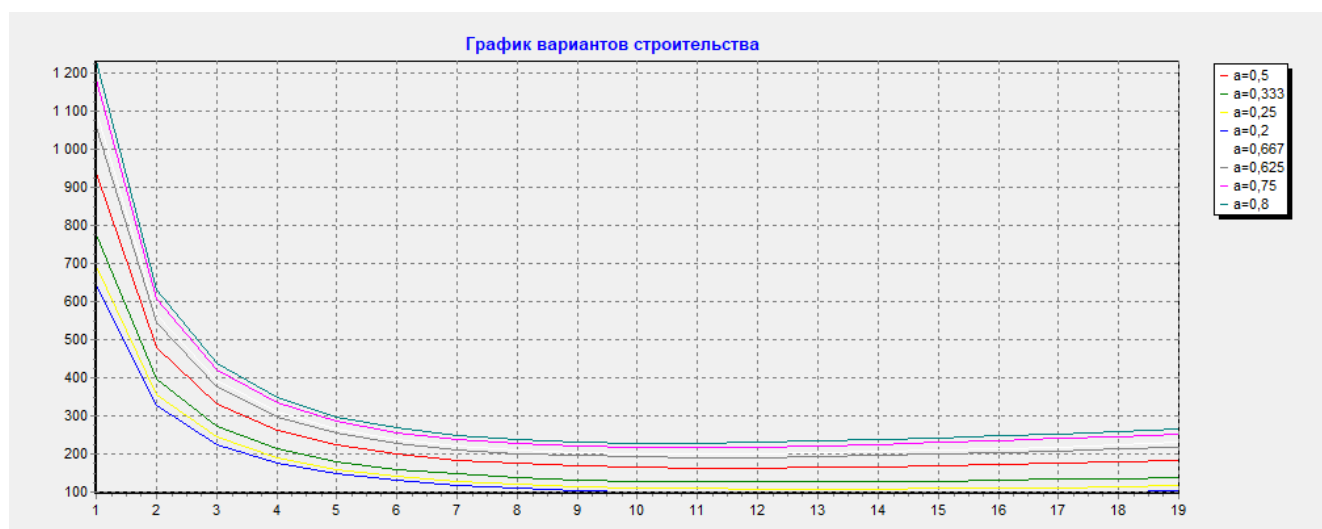
2 год



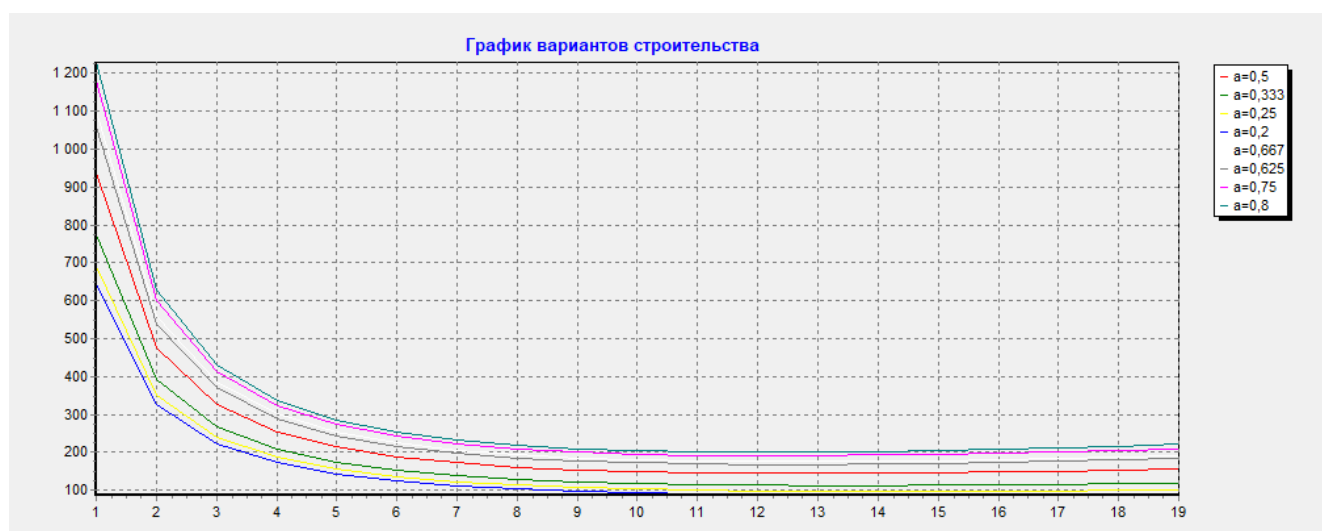
3 год

Лист

36



**4 год**



**5 год**

