

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: Егорчев Д. А.

Группа: 22СТ2м

Обозначение: РГР-2069059-08.04.01-220862-23.

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.....	13
4. Вариант контракта.....	19
5. Расчёт дисконтированных показателей эффективности инвестиций.....	20
5.1. Расчёт денежного потока и чистого дисконтированного дохода	20
5.2. Расчёт индекса рентабельности	21
5.3. Расчёт внутренней нормы доходности	22
Заключение	23
Список использованных источников	24
Приложение	25
Приложение А	25
Приложение Б	41

1. Исходные данные

Таблица 1.1.

Объект	9-ти эт. 112 кв. панельный жилой дом
Объём суммарных инвестиций K , млн. руб.	209,34
Общая трудоёмкость Q_i , чел.-дн.	18970
Продолжительность строительного процесса $t_{пр}$, мес	17

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.

$$t_{п} = (0,25 - 0,3)t_{пр} = 0,3 \cdot 17 = 5,1 \text{ мес};$$

$$t_{рп} = (0,1 - 0,15)t_{пр} = 0,15 \cdot 17 = 2,55 \text{ мес};$$

$$t_n = 5,1 + 2,55 + 17 = 24,65 \approx 25 \text{ мес}.$$

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.

$$S_1 = \frac{НР_1 t_p}{t_n} = \frac{\alpha_1 \alpha_2 \alpha_3 \alpha_{и} K t_p}{t_n} = \frac{0,95 \cdot 0,22 \cdot 0,5 \cdot 1,2 \cdot 209,34}{25} = 1,050,$$

где $НР_1$ – сумма накладных расходов, зависящих от длительности строительного процесса при его нормативной величине, руб.;

α_1 – коэффициент, показывающий долю сметной стоимости строительно-монтажных работ в общих капитальных вложениях на объект;

α_2 – коэффициент, показывающий долю накладных расходов в сметной стоимости объекта;

α_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.
1,050	1	1,050
	2	2,100
	3	3,150
	4	4,200
	5	5,250
	6	6,300
	7	7,350
	8	8,400
	9	9,450

	10	10,500
	11	11,551
	12	12,601
	13	13,651
	14	14,701
	15	15,751
	16	16,801
	17	17,851
	18	18,901
	19	19,951
	20	21,001
	21	22,051
	22	23,101
	23	24,151
	24	25,201
	25	26,251

Размер затрат в незавершенное производство S_2

$$S_2 = \frac{\alpha_p E_{н1} \alpha_{и} K t_p}{F_d} = \frac{0,5 \cdot 0,16 \cdot 209,34 \cdot 1,2}{12} = 1,675,$$

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

F_d – число рабочих месяцев в году;

α_p – коэффициент, характеризующий вид распределения капитальных вложений K .

Таблица 2.2.

Const	t_p , мес.	S_2 , млн. руб.
1,675	1	1,675
	2	3,349
	3	5,024
	4	6,699
	5	8,374
	6	10,048
	7	11,723
	8	13,398
	9	15,072
	10	16,747
	11	18,422
	12	20,097
	13	21,771
	14	23,446
	15	25,121
	16	26,796
	17	28,470
	18	30,145
	19	31,820
	20	33,494
	21	35,169
	22	36,844

	23	38,519
	24	40,193
	25	41,868

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

$$S_3 = \frac{\alpha_p E_{H2} \alpha_i K t_p}{F_d} = \frac{0,5 \cdot 0,25 \cdot 209,34 \cdot 1,2}{12} = 2,617,$$

где E_{H2} – 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.
2,617	1	2,617
	2	5,234
	3	7,850
	4	10,467
	5	13,084
	6	15,701
	7	18,317
	8	20,934
	9	23,551
	10	26,168
	11	28,784
	12	31,401
	13	34,018
	14	36,635
	15	39,251
	16	41,868
	17	44,485
	18	47,102
	19	49,718
	20	52,335
	21	54,952
	22	57,569
	23	60,185
	24	62,802
	25	65,419

1.2. Расчёт возрастающих затрат.

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

$$S_4 = \frac{HP_2 t_H}{K_{r1} t_p} = \frac{\alpha_1 \alpha_2 \alpha_i \alpha'_p K t_H}{K_{r1} t_p} = \frac{0,95 \cdot 0,22 \cdot 1,2 \cdot 0,34 \cdot 209,34 \cdot 25}{0,87} = 512,955,$$

где HP_2 – сумма накладных расходов, зависящих от численности рабочих, руб.; α'_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.
512,955	1	512,955
	2	256,478
	3	170,985
	4	128,239
	5	102,591
	6	85,493
	7	73,279
	8	64,119
	9	56,995
	10	51,296
	11	46,632
	12	42,746
	13	39,458
	14	36,640
	15	34,197
	16	32,060
	17	30,174
	18	28,498
	19	26,998
	20	25,648
	21	24,426
	22	23,316
	23	22,302
	24	21,373
	25	20,518

Заработная плата рабочих S_5 с учетом применения премиальных систем

$$S_5 = \frac{\alpha_4 \alpha_5 \alpha_n Q_i F_d C_1}{t_p} = 0,01 \cdot 1 \cdot 1,2 \cdot 18970 \cdot 12 \cdot 0,002 = 5,463,$$

где α_4 – коэффициент доплат к заработной плате при сокращении продолжительности строительства (0,005-0,01), принимаем 0,01;

α_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.
5,463	1	5,463
	2	2,732
	3	1,821
	4	1,366
	5	1,093

	6	0,911
	7	0,780
	8	0,683
	9	0,607
	10	0,546
	11	0,497
	12	0,455
	13	0,420
	14	0,390
	15	0,364
	16	0,341
	17	0,321
	18	0,304
	19	0,288
	20	0,273
	21	0,260
	22	0,248
	23	0,238
	24	0,228
	25	0,219

Расходы по эксплуатации машин и механизмов S_6

$$S_6 = \sum_{i=1}^m \frac{V_M \alpha_i Z_M}{P_i n \alpha_6 K_{r2} \beta_1 t_p} = \frac{12000 \cdot 1,2 \cdot 0,12}{300 \cdot 0,6 \cdot 0,91 \cdot 0,97} + \frac{540 \cdot 1,2 \cdot 0,2}{20 \cdot 0,6 \cdot 0,91 \cdot 0,97} +$$

$$+ \frac{3600 \cdot 1,2 \cdot 0,15}{500 \cdot 0,6 \cdot 0,91 \cdot 0,97} = 25,558,$$

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), m^3 ;

n – число смен работы i -й машины;

α_6 – интегральный коэффициент использования i -й машины во времени и по производительности, принимаем 0,6;

m – число видов механизированных работ;

K_{r2} – коэффициент надежности работы строительных машин (0,90-0,91, принимаем 0,9);

β_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.
25,558	1	25,558
	2	12,779
	3	8,519
	4	6,389
	5	5,112
	6	4,260

	7	3,651
	8	3,195
	9	2,840
	10	2,556
	11	2,323
	12	2,130
	13	1,966
	14	1,826
	15	1,704
	16	1,597
	17	1,503
	18	1,420
	19	1,345
	20	1,278
	21	1,217
	22	1,162
	23	1,111
	24	1,065
	25	1,022

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

$$S_7 = \frac{Z_2 Q_i \alpha_n}{\alpha_7 n t_p} = \frac{0,03 \cdot 18970 \cdot 1,2}{1,18 \cdot 1} = 578,746,$$

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

α_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.
578,746	1	578,746
	2	289,373
	3	192,915
	4	144,686
	5	115,749
	6	96,458
	7	82,678
	8	72,343
	9	64,305
	10	57,875
	11	52,613
	12	48,229
	13	44,519
	14	41,339
	15	38,583
	16	36,172
	17	34,044
	18	32,153

	19	30,460
	20	28,937
	21	27,559
	22	26,307
	23	25,163
	24	24,114
	25	23,150

Капитальные вложения в смежные отрасли:

– в промышленность строительных материалов

$$S_8 = \frac{KF_d \alpha_{\text{и}}}{t_p 10^3 K_{\text{ГЗ}} \alpha_8} \sum_{i=1}^n K'_{\text{уд}i} V'_i E'_{\text{н}i},$$

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

α_8 – коэффициент, учитывающий равномерность использования ресурсов, принимаем $\alpha_8 = 0,5$;

$K'_{\text{уд}i}$ – 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;

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

$$\text{const}_1 = \frac{KF_d \alpha_{\text{и}}}{10^3 K_{\text{ГЗ}} \alpha_8} = \frac{209,34 \cdot 12 \cdot 1,2}{10^3 \cdot 0,75 \cdot 0,5} = 8,039;$$

$$\text{const}_2 = \sum_{i=1}^n K'_{\text{уд}i} V'_i E'_{\text{н}i} = \frac{60,6 \cdot 2300000 \cdot 0,16}{10^6} + \frac{285 \cdot 75000 \cdot 0,16}{10^6} = 25,721;$$

Таблица 2.8.

Const ₁	Const ₂	t_p , мес.	S_8 , млн. руб.
8,039	25,721	1	206,761
		2	103,380
		3	68,920
		4	51,690
		5	41,352
		6	34,460
		7	29,537
		8	25,845
		9	22,973
		10	20,676
		11	18,796
		12	17,230
		13	15,905
		14	14,769
		15	13,784
		16	12,923
		17	12,162
		18	11,487

	19	10,882
	20	10,338
	21	9,846
	22	9,398
	23	8,990
	24	8,615
	25	8,270

– в производство металлоконструкций:

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

$$\text{const}_2 = \sum_{i=1}^n K''_{\text{уд}i} V''_i E''_{\text{н}i} = \frac{243 \cdot 80000 \cdot 0,16}{10^6} = 3,11;$$

Таблица 2.9.

Const ₁	Const ₂	t _p , мес.	S ₉ , млн. руб.
8,039	3,11	1	25,003
		2	12,502
		3	8,334
		4	6,251
		5	5,001
		6	4,167
		7	3,572
		8	3,125
		9	2,778
		10	2,500
		11	2,273
		12	2,084
		13	1,923
		14	1,786
		15	1,667
		16	1,563
		17	1,471
		18	1,389
		19	1,316
		20	1,250
		21	1,191
		22	1,137
		23	1,087
		24	1,042
		25	1,000

– в машиностроение:

$$S_{10} = \frac{KF_d \alpha_{\text{и}}}{t_p 10^3 K_{\text{г3}} \alpha_8} \sum_{i=1}^n K'''_{\text{уд}i} V'''_i E'''_{\text{н}i}.$$

$$const_2 = \sum_{i=1}^n K'''_{ydi} V'''_i E'''_{hi} = \frac{1574 \cdot 30000 \cdot 0,16}{10^6} = 7,555;$$

Таблица 2.10.

Const ₁	Const ₂	t_p , мес.	S_{10} , млн. руб.
8,039	7,555	1	60,734
		2	30,367
		3	20,245
		4	15,183
		5	12,147
		6	10,122
		7	8,676
		8	7,592
		9	6,748
		10	6,073
		11	5,521
		12	5,061
		13	4,672
		14	4,338
		15	4,049
		16	3,796
		17	3,573
		18	3,374
		19	3,197
		20	3,037
		21	2,892
		22	2,761
		23	2,641
		24	2,531
		25	2,429

Анализируя совместно все изменяющиеся 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	1,050	1,675	2,617	512,955	5,463	25,558	578,746	206,761	25,003	60,734	1420,562
2	2,100	3,349	5,234	256,478	2,732	12,779	289,373	103,380	12,502	30,367	718,293
3	3,150	5,024	7,850	170,985	1,821	8,519	192,915	68,920	8,334	20,245	487,765
4	4,200	6,699	10,467	128,239	1,366	6,389	144,686	51,690	6,251	15,183	375,171
5	5,250	8,374	13,084	102,591	1,093	5,112	115,749	41,352	5,001	12,147	309,752
6	6,300	10,048	15,701	85,493	0,911	4,260	96,458	34,460	4,167	10,122	267,919

7	7,350	11,723	18,317	73,279	0,780	3,651	82,678	29,537	3,572	8,676	239,565
8	8,400	13,398	20,934	64,119	0,683	3,195	72,343	25,845	3,125	7,592	219,635
9	9,450	15,072	23,551	56,995	0,607	2,840	64,305	22,973	2,778	6,748	205,320
10	10,500	16,747	26,168	51,296	0,546	2,556	57,875	20,676	2,500	6,073	194,937
11	11,551	18,422	28,784	46,632	0,497	2,323	52,613	18,796	2,273	5,521	187,413
12	12,601	20,097	31,401	42,746	0,455	2,130	48,229	17,230	2,084	5,061	182,033
13	13,651	21,771	34,018	39,458	0,420	1,966	44,519	15,905	1,923	4,672	178,303
14	14,701	23,446	36,635	36,640	0,390	1,826	41,339	14,769	1,786	4,338	175,868
15	15,751	25,121	39,251	34,197	0,364	1,704	38,583	13,784	1,667	4,049	174,471
16	16,801	26,796	41,868	32,060	0,341	1,597	36,172	12,923	1,563	3,796	173,916
17	17,851	28,470	44,485	30,174	0,321	1,503	34,044	12,162	1,471	3,573	174,054
18	18,901	30,145	47,102	28,498	0,304	1,420	32,153	11,487	1,389	3,374	174,771
19	19,951	31,820	49,718	26,998	0,288	1,345	30,460	10,882	1,316	3,197	175,974
20	21,001	33,494	52,335	25,648	0,273	1,278	28,937	10,338	1,250	3,037	177,591
21	22,051	35,169	54,952	24,426	0,260	1,217	27,559	9,846	1,191	2,892	179,563
22	23,101	36,844	57,569	23,316	0,248	1,162	26,307	9,398	1,137	2,761	181,842
23	24,151	38,519	60,185	22,302	0,238	1,111	25,163	8,990	1,087	2,641	184,386
24	25,201	40,193	62,802	21,373	0,228	1,065	24,114	8,615	1,042	2,531	187,164
25	26,251	41,868	65,419	20,518	0,219	1,022	23,150	8,270	1,000	2,429	190,147

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 – 173,916 млн. руб. обеспечиваются при сроке строительства 16 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.

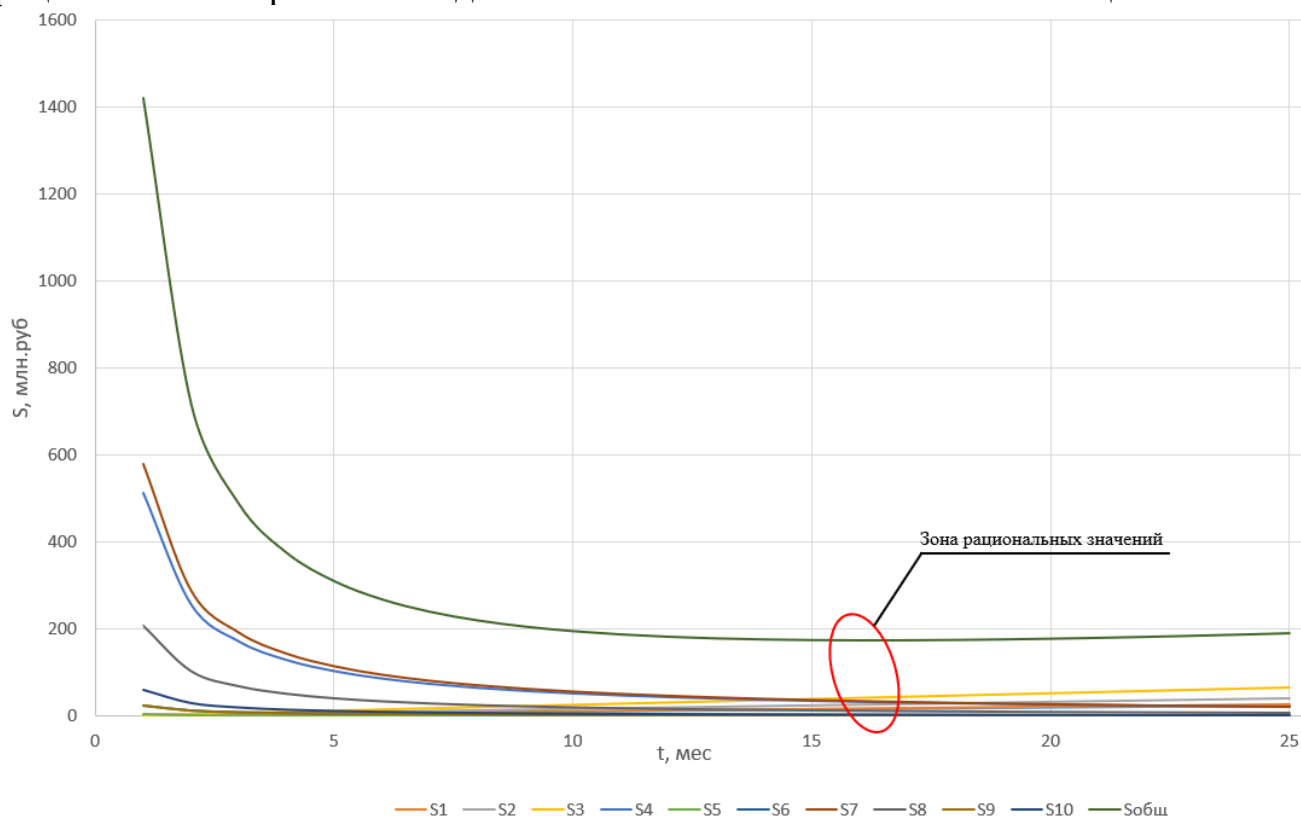


Рис. 1. Определение рационального варианта возведения объекта и использования капитальных вложений для В-1.

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.

№	$T_{ок}$	α	t_p	$S_{общ}$	$t_{баз}$	$S_{баз}$	Δt	ΔS	Примечание
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10
B-1	6,25	0,5	16	173,916	25	1725,481	9	1551,565	
B-2	6,25	0,333	19	148,251	25	1725,481	6	1577,230	
B-3	6,25	0,25	21	134,503	25	1725,481	4	1590,978	
B-4	6,25	0,2	23	125,164	25	1725,481	2	1600,317	
B-5	6,25	0,667	14	195,935	25	1725,481	11	1529,546	
B-6	6,25	0,625	15	191,208	25	1725,481	10	1534,273	
B-7	6,25	0,75	14	205,909	25	1725,481	11	1519,572	
B-8	6,25	0,8	13	211,776	25	1725,481	12	1513,705	
B-9	2	0,5	10	277,116	25	1725,481	15	1448,365	
B-10	2	0,333	11	216,220	25	1725,481	14	1509,261	
B-11	2	0,25	12	184,366	25	1725,481	13	1541,115	
B-12	2	0,2	13	164,318	25	1725,481	12	1561,163	
B-13	2	0,667	9	335,970	25	1725,481	16	1389,511	
B-14	2	0,625	9	321,574	25	1725,481	16	1403,907	
B-15	2	0,75	9	364,420	25	1725,481	16	1361,061	
B-16	2	0,8	9	381,558	25	1725,481	16	1343,923	$\Delta S \rightarrow \min,$ $\Delta t \rightarrow \max,$ оптимальный для заказчика
B-17	3	0,5	12	231,364	25	1725,481	13	1494,117	
B-18	3	0,333	13	182,244	25	1725,481	12	1543,237	
B-19	3	0,25	14	156,728	25	1725,481	11	1568,753	
B-20	3	0,2	15	140,750	25	1725,481	10	1584,731	
B-21	3	0,667	11	278,959	25	1725,481	14	1446,522	
B-22	3	0,625	11	267,214	25	1725,481	14	1458,267	
B-23	3	0,75	11	302,172	25	1725,481	14	1423,309	
B-24	3	0,8	11	316,157	25	1725,481	14	1409,324	
B-25	4	0,5	14	204,785	25	1725,481	11	1520,696	
B-26	4	0,333	15	162,558	25	1725,481	10	1562,923	
B-27	4	0,25	16	140,816	25	1725,481	9	1584,665	
B-28	4	0,2	17	127,310	25	1725,481	8	1598,171	
B-29	4	0,667	13	245,637	25	1725,481	12	1479,844	
B-30	4	0,625	13	235,386	25	1725,481	12	1490,095	
B-31	4	0,75	12	265,800	25	1725,481	13	1459,681	
B-32	4	0,8	12	277,711	25	1725,481	13	1447,77	
B-33	5	0,5	15	186,871	25	1725,481	10	1538,61	
B-34	5	0,333	16	149,559	25	1725,481	9	1575,922	
B-35	5	0,25	17	130,398	25	1725,481	8	1595,083	
B-36	5	0,2	18	118,527	25	1725,481	7	1606,954	$\Delta S \rightarrow \max,$ $\Delta t \rightarrow \min,$ оптимальный для подрядчика
B-37	5	0,667	14	223,220	25	1725,481	11	1502,261	

В-38	5	0,625	14	214,160	25	1725,481	11	1511,321	
В-39	5	0,75	14	241,122	25	1725,481	11	1484,359	
В-40	5	0,8	14	251,906	25	1725,481	11	1473,575	

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 1343,923 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 – 25 месяцев и соответствующие ему затраты 1725,481 млн. руб. Это позволит подрядчику при прочих равных условиях сократить срок строительства с 25 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 ΔS , что ведет к уменьшению общего эффекта. Возникает риск нехватки финансовых ресурсов в случае непредвиденных расходов.

В-36 имеет следующие параметры: суммарные затраты 1606,954 млн. руб., срок строительства 18 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 – 25 месяцев и соответствующие ему затраты 1725,481 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:

$$C_{\text{уп}} = C_{\text{Н}} + C_{\text{Э}} + C_{\text{З}} + C_{\text{ЗП}} = 144,052 + 33,551 + 9,227 + 111,837 = 298,666 \text{ млн. руб.,}$$

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

$$C_{\text{Н}} = \frac{C_{\text{СМ}} K_{\text{Н}} K_{\text{У}}}{(1 + K_{\text{Н}})(1 + K_{\text{П}})} = \frac{1725,481 \cdot 0,22 \cdot 0,5}{(1 + 0,22) \cdot (1 + 0,08)} = 144,052 \text{ млн. руб.,}$$

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

$$C_{\text{Э}} = \frac{C_{\text{СМ}} K_{\text{Э}} K_{\text{Э}}''}{(1 + K_{\text{П}})} = \frac{1725,481 \cdot 0,07 \cdot 0,3}{(1 + 0,08)} = 33,551 \text{ млн. руб.,}$$

где K_3 – 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

$$C_3 = \frac{C_{CM} K_M K_3 K_3''}{(1 + K_n)} = \frac{1725,481 \cdot 0,5 \cdot 0,021 \cdot 0,55}{(1 + 0,08)} = 9,227 \text{ млн. руб.,}$$

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.

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

$$C_{3П} = \frac{C_{CM} Z K_{3П}}{(1 + K_n)} = \frac{1725,481 \cdot 0,2 \cdot 0,35}{(1 + 0,08)} = 111,837 \text{ млн. руб.,}$$

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

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

Расчёт эффектов на этапе строительства (для подрядчика)

Эффект от сокращения условно-постоянной части расходов:

$$\mathcal{E}_H = C_{уП} \cdot \left(1 - \frac{t_p}{t_n}\right) = 298,666 \cdot \left(1 - \frac{18}{25}\right) = 83,627 \text{ млн. руб.}$$

Эффект от высвобождения основных фондов:

$$\mathcal{E}_{OC} = \frac{\Phi_{OC}}{T_{OK}} \cdot \left(1 - \frac{t_p}{t_n}\right) = \frac{1}{5} \cdot \left(1 - \frac{18}{25}\right) = 0,056 \text{ млн. руб.,}$$

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

Эффект от сокращения оборотных средств:

$$\mathcal{E}_{OB} = \frac{\Phi_{OB}}{T_{OK}} \cdot \left(1 - \frac{t_p}{t_n}\right) = \frac{0,5}{5} \cdot \left(1 - \frac{18}{25}\right) = 0,028 \text{ млн. руб.,}$$

где Φ_{OB} – величина основных производственных фондов, принимаем равной 0,5 млн. руб.

Эффект по фонду заработной платы:

$$\begin{aligned} \mathcal{E}_C &= C_{CM} \cdot Z \cdot \left(1 - \frac{100 + \Pi_3}{100 + \Pi_n}\right) = 1725,481 \cdot 0,2 \cdot \left(1 - \frac{100 + 3}{100 + 10}\right) = \\ &= 21,961 \text{ млн. руб.,} \end{aligned}$$

где Π_3 – прирост заработной платы за счет совершенствования организации управления производством на основе научно-технического прогресса, принимаем равным 3%;

Π_{Π} – прирост производительности труда, принимаем равным 10%.

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

$$\mathcal{E}_3 = \mathcal{E}_c \cdot 0,15 = 21,961 \cdot 0,15 = 3,294 \text{ млн. руб.}$$

Эффект от уменьшения переменной части накладных расходов от внедрения НИОКР:

$$\mathcal{E}_Q = Q \cdot 0,06 = 18970 \cdot 0,06 = 1138,2 \text{ млн. руб.}$$

Тогда общий эффект будет равен сумме всех эффектов:

$$\mathcal{E} = \mathcal{E}_H + \mathcal{E}_{OC} + \mathcal{E}_{OB} + \mathcal{E}_c + \mathcal{E}_3 + \mathcal{E}_Q = 83,627 + 0,056 + 0,028 + 21,961 + 3,294 + 1138,2 = 1247,165 \text{ млн. руб.}$$

Общий эффект подрядчика включает также ΔS :

$$\mathcal{E}_{\text{общ}}^{\text{ГП}} = \mathcal{E} + \Delta S = 1247,165 + 1606,95 = 2854,119 \text{ млн. руб.}$$

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	107,520	0,072	0,036	21,961	3,294	1138,2	1271,083	2822,648	298,666	
2	71,680	0,048	0,024	21,961	3,294	1138,2	1235,207	2812,437	298,666	
3	47,787	0,032	0,016	21,961	3,294	1138,2	1211,289	2802,267	298,666	
4	23,893	0,016	0,008	21,961	3,294	1138,2	1187,372	2787,689	298,666	
5	131,413	0,088	0,044	21,961	3,294	1138,2	1295,000	2824,546	298,666	
6	119,467	0,080	0,040	21,961	3,294	1138,2	1283,041	2817,314	298,666	
7	131,413	0,088	0,044	21,961	3,294	1138,2	1295,000	2814,572	298,666	
8	143,360	0,096	0,048	21,961	3,294	1138,2	1306,959	2820,664	298,666	
9	179,200	0,120	0,060	21,961	3,294	1138,2	1342,835	2791,200	298,666	
10	167,253	0,112	0,056	21,961	3,294	1138,2	1330,876	2840,137	298,666	
11	155,306	0,104	0,052	21,961	3,294	1138,2	1318,917	2860,032	298,666	
12	143,360	0,096	0,048	21,961	3,294	1138,2	1306,959	2868,122	298,666	max
13	191,146	0,128	0,064	21,961	3,294	1138,2	1354,793	2744,304	298,666	
14	191,146	0,128	0,064	21,961	3,294	1138,2	1354,793	2758,700	298,666	
15	191,146	0,128	0,064	21,961	3,294	1138,2	1354,793	2715,854	298,666	
16	191,146	0,128	0,064	21,961	3,294	1138,2	1354,793	2698,716	298,666	min
17	155,306	0,104	0,052	21,961	3,294	1138,2	1318,917	2813,034	298,666	
18	143,360	0,096	0,048	21,961	3,294	1138,2	1306,959	2850,196	298,666	
19	131,413	0,088	0,044	21,961	3,294	1138,2	1295,000	2863,753	298,666	
20	119,467	0,080	0,040	21,961	3,294	1138,2	1283,041	2867,772	298,666	
21	167,253	0,112	0,056	21,961	3,294	1138,2	1330,876	2777,398	298,666	
22	167,253	0,112	0,056	21,961	3,294	1138,2	1330,876	2789,143	298,666	
23	167,253	0,112	0,056	21,961	3,294	1138,2	1330,876	2754,185	298,666	
24	167,253	0,112	0,056	21,961	3,294	1138,2	1330,876	2740,200	298,666	
25	131,413	0,088	0,044	21,961	3,294	1138,2	1295,000	2815,696	298,666	
26	119,467	0,080	0,040	21,961	3,294	1138,2	1283,041	2845,964	298,666	

27	107,520	0,072	0,036	21,961	3,294	1138,2	1271,083	2855,748	298,666	
28	95,573	0,064	0,032	21,961	3,294	1138,2	1259,124	2857,295	298,666	
29	143,360	0,096	0,048	21,961	3,294	1138,2	1306,959	2786,803	298,666	
30	143,360	0,096	0,048	21,961	3,294	1138,2	1306,959	2797,054	298,666	
31	155,306	0,104	0,052	21,961	3,294	1138,2	1318,917	2778,598	298,666	
32	155,306	0,104	0,052	21,961	3,294	1138,2	1318,917	2766,687	298,666	
33	119,467	0,080	0,040	21,961	3,294	1138,2	1283,041	2821,651	298,666	
34	107,520	0,072	0,036	21,961	3,294	1138,2	1271,083	2847,005	298,666	
35	95,573	0,064	0,032	21,961	3,294	1138,2	1259,124	2854,207	298,666	
36	83,627	0,056	0,028	21,961	3,294	1138,2	1247,165	2854,119	298,666	
37	131,413	0,088	0,044	21,961	3,294	1138,2	1295,000	2797,261	298,666	
38	131,413	0,088	0,044	21,961	3,294	1138,2	1295,000	2806,321	298,666	
39	131,413	0,088	0,044	21,961	3,294	1138,2	1295,000	2779,359	298,666	
40	131,413	0,088	0,044	21,961	3,294	1138,2	1295,000	2768,575	298,666	

Расчёт эффектов на этапе строительства (для заказчика)

Эффект от сокращения условно-постоянной части расходов:

$$\mathcal{E}_H = C_{\text{УП}} \cdot \left(1 - \frac{t_p}{t_H}\right) = 298,666 \cdot \left(1 - \frac{9}{25}\right) = 191,146 \text{ млн. руб.}$$

Эффект от высвобождения основных фондов:

$$\mathcal{E}_{\text{ОС}} = \frac{\Phi_{\text{ОС}}}{T_{\text{ОК}}} \cdot \left(1 - \frac{t_p}{t_H}\right) = \frac{1}{5} \cdot \left(1 - \frac{9}{25}\right) = 0,128 \text{ млн. руб.}$$

Эффект от сокращения оборотных средств:

$$\mathcal{E}_{\text{ОБ}} = \frac{\Phi_{\text{ОБ}}}{T_{\text{ОК}}} \cdot \left(1 - \frac{t_p}{t_H}\right) = \frac{0,5}{5} \cdot \left(1 - \frac{9}{25}\right) = 0,064 \text{ млн. руб.}$$

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:

$$\mathcal{E} = \mathcal{E}_H + \mathcal{E}_{\text{ОС}} + \mathcal{E}_{\text{ОБ}} + \mathcal{E}_C + \mathcal{E}_3 + \mathcal{E}_Q = 191,146 + 0,128 + 0,064 + 21,961 + 3,294 + 1138,2 = 1354,793 \text{ млн. руб.}$$

Общий эффект подрядчика включает также ΔS :

$$\mathcal{E}_{\text{общ}}^{\text{ГП}} = \mathcal{E} + \Delta S = 1354,793 + 1343,920 = 2698,716 \text{ млн. руб.}$$

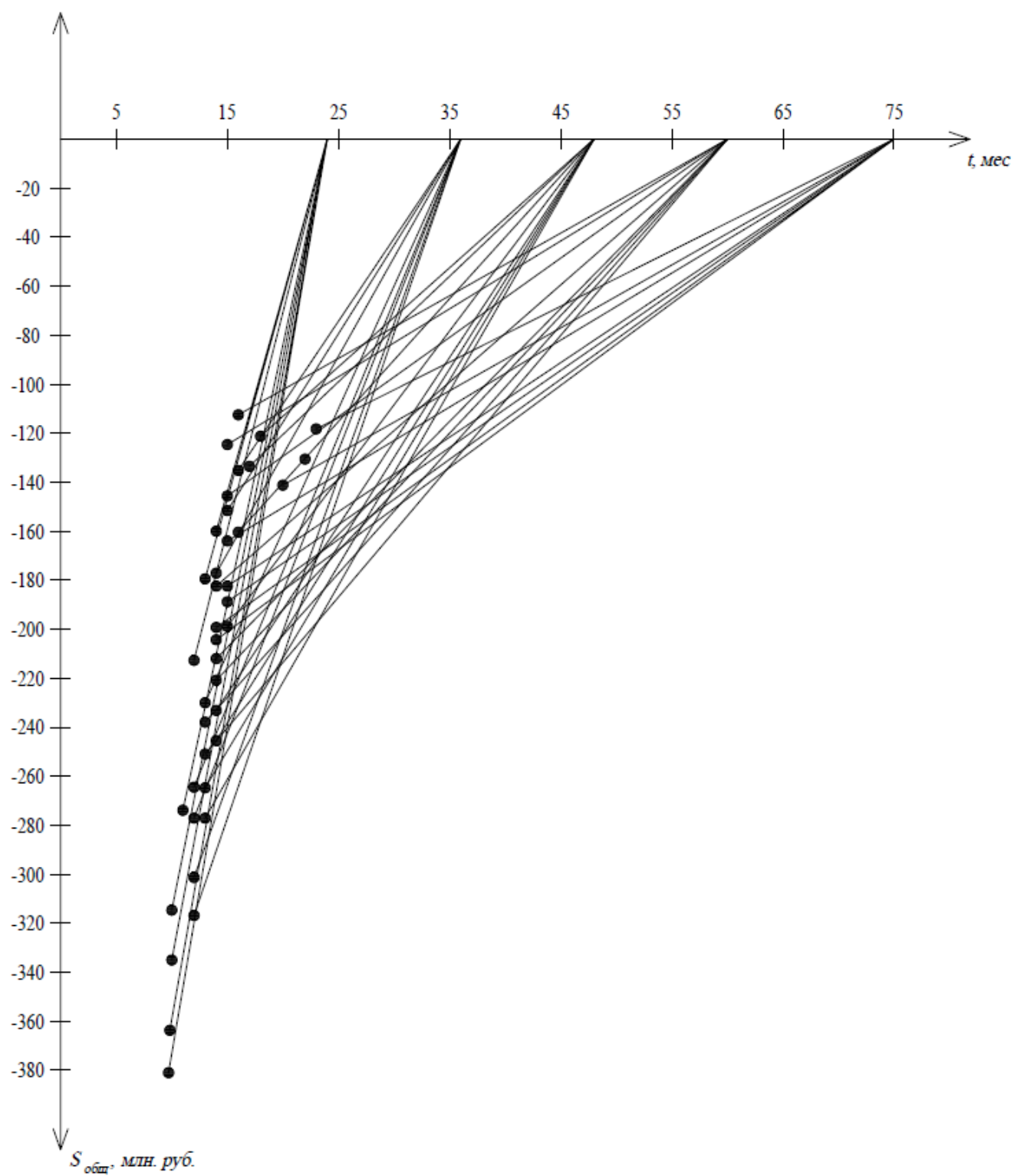


Рис. 3.1 Варианты рационального размещения инвестиций и определение нормативного срока окупаемости объекта

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 25 месяцев и максимальные затраты 1725,481 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 следующие условия контракта:

- срок строительства – 25 месяцев;
- объем инвестиций – 1725,481 млн. руб.;
- период окупаемости – 5 лет.

Распределение капитальных вложений – равномерно-убывающее.

При этом подрядчик обеспечивает себе равномерное потребление ресурсов, что принесет подрядчику эффект от сокращения сроков строительства в размере 1247,165 млн. руб. и доход в размере $\Delta S = 1606,950$ млн. руб. Таким образом, общий экономический эффект подрядчика составит 2854,119 млн. руб.

Для защиты строительной системы необходимо обеспечить эффективное функционирование контрактной системы, это обойдется заказчику в 517,644 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. 862,741 млн. руб.

Таким образом, в договоре подряда объем инвестиций должен учитывать затраты на обеспечение контрактной системы и страхование рисков, он составит $1725,481 + 517,644 + 862,741 = 3105,866$ 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)	3105,866				
2	Операционный денежный поток (аренда) (CIF)	698,820	931,760	931,760	931,760	931,760
3	Чистый денежный поток (ЧДП)	-2407,046	931,760	931,760	931,760	931,760
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)	-2093,083	704,544	612,647	532,737	463,249
7	ЧДД проекта	220,094				

При ставке дисконтирования 0,2

Таблица 5.2.

№ п/п	Наименование	Периоды t				
		1	2	3	4	5
1	Начальные капитальные вложения (COF)	3105,866				
2	Операционный денежный поток (аренда) (CIF)	698,820	931,760	931,760	931,760	931,760
3	Чистый денежный поток (ЧДП)	-2407,046	931,760	931,760	931,760	931,760
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)	-2005,872	647,055	539,213	449,344	374,453
7	ЧДД проекта	4,194				

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

$ЧДД = -2005,872 + 647,055 + 539,213 + 449,344 + 374,453 = 4,194$ млн. руб.

В данном случае ЧДД составит 4,194 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.

$$PI = \frac{698,820 \cdot 0,833 + 931,760 \cdot 0,694 + 931,760 \cdot 0,579 + 931,760 \cdot 0,482 + 931,760 \cdot 0,402}{3105,866 \cdot 0,833} = 1,0016.$$

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.

$$E_{\text{вн}} = E_1 - \text{ЧДД}_1 \cdot \frac{E_2 - E_1}{\text{ЧДД}_2 - \text{ЧДД}_1} = 15 - 220,094 \cdot \frac{20 - 15}{4,194 - 220,094} = 20,097,$$

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. ЧДД₂ 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 $t_n = 25$ 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 $\Delta S \rightarrow \min$, $\Delta t \rightarrow \min$, 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 – 25 месяцев;
- объем инвестиций – 1725,481 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 = 4,194 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 _г /Месяц	S ₁	S ₂	S ₃	S ₄	S ₅	S ₆	S ₇	S ₈	S ₉	S ₁₀	Сумма
В-2: T_{ок}=6,25, α_р=0,33											
0,33/1	1,050	1,105	1,727	512,955	5,463	25,558	578,746	206,761	25,003	60,734	1419,102
0,33/2	2,100	2,211	3,454	256,478	2,732	12,779	289,373	103,380	12,502	30,367	715,375
0,33/3	3,150	3,316	5,181	170,985	1,821	8,519	192,915	68,920	8,334	20,245	483,387
0,33/4	4,200	4,421	6,908	128,239	1,366	6,389	144,686	51,690	6,251	15,183	369,335
0,33/5	5,250	5,527	8,635	102,591	1,093	5,112	115,749	41,352	5,001	12,147	302,456
0,33/6	6,300	6,632	10,362	85,493	0,911	4,260	96,458	34,460	4,167	10,122	259,165
0,33/7	7,350	7,737	12,089	73,279	0,780	3,651	82,678	29,537	3,572	8,676	229,351
0,33/8	8,400	8,843	13,816	64,119	0,683	3,195	72,343	25,845	3,125	7,592	207,962
0,33/9	9,450	9,948	15,543	56,995	0,607	2,840	64,305	22,973	2,778	6,748	192,188
0,33/10	10,500	11,053	17,271	51,296	0,546	2,556	57,875	20,676	2,500	6,073	180,346
0,33/11	11,551	12,158	18,998	46,632	0,497	2,323	52,613	18,796	2,273	5,521	171,363
0,33/12	12,601	13,264	20,725	42,746	0,455	2,130	48,229	17,230	2,084	5,061	164,524
0,33/13	13,651	14,369	22,452	39,458	0,420	1,966	44,519	15,905	1,923	4,672	159,335
0,33/14	14,701	15,474	24,179	36,640	0,390	1,826	41,339	14,769	1,786	4,338	155,441
0,33/15	15,751	16,580	25,906	34,197	0,364	1,704	38,583	13,784	1,667	4,049	152,584
0,33/16	16,801	17,685	27,633	32,060	0,341	1,597	36,172	12,923	1,563	3,796	150,570
0,33/17	17,851	18,790	29,360	30,174	0,321	1,503	34,044	12,162	1,471	3,573	149,249
0,33/18	18,901	19,896	31,087	28,498	0,304	1,420	32,153	11,487	1,389	3,374	148,507
0,33/19	19,951	21,001	32,814	26,998	0,288	1,345	30,460	10,882	1,316	3,197	148,251
0,33/20	21,001	22,106	34,541	25,648	0,273	1,278	28,937	10,338	1,250	3,037	148,409
0,33/21	22,051	23,212	36,268	24,426	0,260	1,217	27,559	9,846	1,191	2,892	148,922
0,33/22	23,101	24,317	37,995	23,316	0,248	1,162	26,307	9,398	1,137	2,761	149,741
0,33/23	24,151	25,422	39,722	22,302	0,238	1,111	25,163	8,990	1,087	2,641	150,827
0,33/24	25,201	26,528	41,449	21,373	0,228	1,065	24,114	8,615	1,042	2,531	152,146
0,33/25	26,251	27,633	43,176	20,518	0,219	1,022	23,150	8,270	1,000	2,429	153,669
В-3: T_{ок}=6,25, α_р=0,25											
0,25/1	1,050	0,837	1,308	512,955	5,463	25,558	578,746	206,761	25,003	60,734	1418,416
0,25/2	2,100	1,675	2,617	256,478	2,732	12,779	289,373	103,380	12,502	30,367	714,002
0,25/3	3,150	2,512	3,925	170,985	1,821	8,519	192,915	68,920	8,334	20,245	481,327
0,25/4	4,200	3,349	5,234	128,239	1,366	6,389	144,686	51,690	6,251	15,183	366,588
0,25/5	5,250	4,187	6,542	102,591	1,093	5,112	115,749	41,352	5,001	12,147	299,023
0,25/6	6,300	5,024	7,850	85,493	0,911	4,260	96,458	34,460	4,167	10,122	255,045
0,25/7	7,350	5,862	9,159	73,279	0,780	3,651	82,678	29,537	3,572	8,676	224,545
0,25/8	8,400	6,699	10,467	64,119	0,683	3,195	72,343	25,845	3,125	7,592	202,469
0,25/9	9,450	7,536	11,775	56,995	0,607	2,840	64,305	22,973	2,778	6,748	186,009
0,25/10	10,500	8,374	13,084	51,296	0,546	2,556	57,875	20,676	2,500	6,073	173,480
0,25/11	11,551	9,211	14,392	46,632	0,497	2,323	52,613	18,796	2,273	5,521	163,810
0,25/12	12,601	10,048	15,701	42,746	0,455	2,130	48,229	17,230	2,084	5,061	156,284
0,25/13	13,651	10,886	17,009	39,458	0,420	1,966	44,519	15,905	1,923	4,672	150,408
0,25/14	14,701	11,723	18,317	36,640	0,390	1,826	41,339	14,769	1,786	4,338	145,828
0,25/15	15,751	12,560	19,626	34,197	0,364	1,704	38,583	13,784	1,667	4,049	142,285
0,25/16	16,801	13,398	20,934	32,060	0,341	1,597	36,172	12,923	1,563	3,796	139,584
0,25/17	17,851	14,235	22,242	30,174	0,321	1,503	34,044	12,162	1,471	3,573	137,577
0,25/18	18,901	15,072	23,551	28,498	0,304	1,420	32,153	11,487	1,389	3,374	136,147
0,25/19	19,951	15,910	24,859	26,998	0,288	1,345	30,460	10,882	1,316	3,197	135,205
0,25/20	21,001	16,747	26,168	25,648	0,273	1,278	28,937	10,338	1,250	3,037	134,677
0,25/21	22,051	17,585	27,476	24,426	0,260	1,217	27,559	9,846	1,191	2,892	134,503
0,25/22	23,101	18,422	28,784	23,316	0,248	1,162	26,307	9,398	1,137	2,761	134,635
0,25/23	24,151	19,259	30,093	22,302	0,238	1,111	25,163	8,990	1,087	2,641	135,034
0,25/24	25,201	20,097	31,401	21,373	0,228	1,065	24,114	8,615	1,042	2,531	135,666
0,25/25	26,251	20,934	32,709	20,518	0,219	1,022	23,150	8,270	1,000	2,429	136,503
В-4: T_{ок}=6,25, α_р=0,20											
0,20/1	1,050	0,670	1,047	512,955	5,463	25,558	578,746	206,761	25,003	60,734	1417,987
0,20/2	2,100	1,340	2,093	256,478	2,732	12,779	289,373	103,380	12,502	30,367	713,143
0,20/3	3,150	2,010	3,140	170,985	1,821	8,519	192,915	68,920	8,334	20,245	480,040
0,20/4	4,200	2,680	4,187	128,239	1,366	6,389	144,686	51,690	6,251	15,183	364,872
0,20/5	5,250	3,349	5,234	102,591	1,093	5,112	115,749	41,352	5,001	12,147	296,877

Лист

0,20/6	6,300	4,019	6,280	85,493	0,911	4,260	96,458	34,460	4,167	10,122	252,470
0,20/7	7,350	4,689	7,327	73,279	0,780	3,651	82,678	29,537	3,572	8,676	221,541
0,20/8	8,400	5,359	8,374	64,119	0,683	3,195	72,343	25,845	3,125	7,592	199,036
0,20/9	9,450	6,029	9,420	56,995	0,607	2,840	64,305	22,973	2,778	6,748	182,146
0,20/10	10,500	6,699	10,467	51,296	0,546	2,556	57,875	20,676	2,500	6,073	169,188
0,20/11	11,551	7,369	11,514	46,632	0,497	2,323	52,613	18,796	2,273	5,521	159,089
0,20/12	12,601	8,039	12,560	42,746	0,455	2,130	48,229	17,230	2,084	5,061	151,135
0,20/13	13,651	8,709	13,607	39,458	0,420	1,966	44,519	15,905	1,923	4,672	144,829
0,20/14	14,701	9,378	14,654	36,640	0,390	1,826	41,339	14,769	1,786	4,338	139,820
0,20/15	15,751	10,048	15,701	34,197	0,364	1,704	38,583	13,784	1,667	4,049	135,848
0,20/16	16,801	10,718	16,747	32,060	0,341	1,597	36,172	12,923	1,563	3,796	132,717
0,20/17	17,851	11,388	17,794	30,174	0,321	1,503	34,044	12,162	1,471	3,573	130,281
0,20/18	18,901	12,058	18,841	28,498	0,304	1,420	32,153	11,487	1,389	3,374	128,423
0,20/19	19,951	12,728	19,887	26,998	0,288	1,345	30,460	10,882	1,316	3,197	127,051
0,20/20	21,001	13,398	20,934	25,648	0,273	1,278	28,937	10,338	1,250	3,037	126,094
0,20/21	22,051	14,068	21,981	24,426	0,260	1,217	27,559	9,846	1,191	2,892	125,491
0,20/22	23,101	14,738	23,027	23,316	0,248	1,162	26,307	9,398	1,137	2,761	125,194
0,20/23	24,151	15,407	24,074	22,302	0,238	1,111	25,163	8,990	1,087	2,641	125,164
0,20/24	25,201	16,077	25,121	21,373	0,228	1,065	24,114	8,615	1,042	2,531	125,367
0,20/25	26,251	16,747	26,168	20,518	0,219	1,022	23,150	8,270	1,000	2,429	125,775
B-5: T_{ок}=6,25, α_p=0,667											
0,67/1	1,050	2,234	3,491	512,955	5,463	25,558	578,746	206,761	25,003	60,734	1421,995
0,67/2	2,100	4,468	6,981	256,478	2,732	12,779	289,373	103,380	12,502	30,367	721,160
0,67/3	3,150	6,702	10,472	170,985	1,821	8,519	192,915	68,920	8,334	20,245	492,065
0,67/4	4,200	8,936	13,963	128,239	1,366	6,389	144,686	51,690	6,251	15,183	380,904
0,67/5	5,250	11,170	17,454	102,591	1,093	5,112	115,749	41,352	5,001	12,147	316,918
0,67/6	6,300	13,404	20,944	85,493	0,911	4,260	96,458	34,460	4,167	10,122	276,519
0,67/7	7,350	15,639	24,435	73,279	0,780	3,651	82,678	29,537	3,572	8,676	249,598
0,67/8	8,400	17,873	27,926	64,119	0,683	3,195	72,343	25,845	3,125	7,592	231,101
0,67/9	9,450	20,107	31,417	56,995	0,607	2,840	64,305	22,973	2,778	6,748	218,221
0,67/10	10,500	22,341	34,907	51,296	0,546	2,556	57,875	20,676	2,500	6,073	209,271
0,67/11	11,551	24,575	38,398	46,632	0,497	2,323	52,613	18,796	2,273	5,521	203,180
0,67/12	12,601	26,809	41,889	42,746	0,455	2,130	48,229	17,230	2,084	5,061	199,233
0,67/13	13,651	29,043	45,380	39,458	0,420	1,966	44,519	15,905	1,923	4,672	196,936
0,67/14	14,701	31,277	48,870	36,640	0,390	1,826	41,339	14,769	1,786	4,338	195,935
0,67/15	15,751	33,511	52,361	34,197	0,364	1,704	38,583	13,784	1,667	4,049	195,971
0,67/16	16,801	35,745	55,852	32,060	0,341	1,597	36,172	12,923	1,563	3,796	196,849
0,67/17	17,851	37,979	59,343	30,174	0,321	1,503	34,044	12,162	1,471	3,573	198,421
0,67/18	18,901	40,213	62,833	28,498	0,304	1,420	32,153	11,487	1,389	3,374	200,571
0,67/19	19,951	42,447	66,324	26,998	0,288	1,345	30,460	10,882	1,316	3,197	203,208
0,67/20	21,001	44,682	69,815	25,648	0,273	1,278	28,937	10,338	1,250	3,037	206,258
0,67/21	22,051	46,916	73,306	24,426	0,260	1,217	27,559	9,846	1,191	2,892	209,664
0,67/22	23,101	49,150	76,796	23,316	0,248	1,162	26,307	9,398	1,137	2,761	213,375
0,67/23	24,151	51,384	80,287	22,302	0,238	1,111	25,163	8,990	1,087	2,641	217,353
0,67/24	25,201	53,618	83,778	21,373	0,228	1,065	24,114	8,615	1,042	2,531	221,564
0,67/25	26,251	55,852	87,269	20,518	0,219	1,022	23,150	8,270	1,000	2,429	225,981
B-6: T_{ок}=6,25, α_p=0,63											
0,63/1	1,050	2,110	3,297	512,955	5,463	25,558	578,746	206,761	25,003	60,734	1421,677
0,63/2	2,100	4,220	6,594	256,478	2,732	12,779	289,373	103,380	12,502	30,367	720,525
0,63/3	3,150	6,330	9,891	170,985	1,821	8,519	192,915	68,920	8,334	20,245	491,112
0,63/4	4,200	8,441	13,188	128,239	1,366	6,389	144,686	51,690	6,251	15,183	379,634
0,63/5	5,250	10,551	16,486	102,591	1,093	5,112	115,749	41,352	5,001	12,147	315,331
0,63/6	6,300	12,661	19,783	85,493	0,911	4,260	96,458	34,460	4,167	10,122	274,614
0,63/7	7,350	14,771	23,080	73,279	0,780	3,651	82,678	29,537	3,572	8,676	247,375
0,63/8	8,400	16,881	26,377	64,119	0,683	3,195	72,343	25,845	3,125	7,592	228,561
0,63/9	9,450	18,991	29,674	56,995	0,607	2,840	64,305	22,973	2,778	6,748	215,362
0,63/10	10,500	21,101	32,971	51,296	0,546	2,556	57,875	20,676	2,500	6,073	206,095
0,63/11	11,551	23,212	36,268	46,632	0,497	2,323	52,613	18,796	2,273	5,521	199,687
0,63/12	12,601	25,322	39,565	42,746	0,455	2,130	48,229	17,230	2,084	5,061	195,423
0,63/13	13,651	27,432	42,862	39,458	0,420	1,966	44,519	15,905	1,923	4,672	192,808
0,63/14	14,701	29,542	46,159	36,640	0,390	1,826	41,339	14,769	1,786	4,338	191,489
0,63/15	15,751	31,652	49,457	34,197	0,364	1,704	38,583	13,784	1,667	4,049	191,208

0,63/16	16,801	33,762	52,754	32,060	0,341	1,597	36,172	12,923	1,563	3,796	191,768
0,63/17	17,851	35,873	56,051	30,174	0,321	1,503	34,044	12,162	1,471	3,573	193,022
0,63/18	18,901	37,983	59,348	28,498	0,304	1,420	32,153	11,487	1,389	3,374	194,855
0,63/19	19,951	40,093	62,645	26,998	0,288	1,345	30,460	10,882	1,316	3,197	197,174
0,63/20	21,001	42,203	65,942	25,648	0,273	1,278	28,937	10,338	1,250	3,037	199,907
0,63/21	22,051	44,313	69,239	24,426	0,260	1,217	27,559	9,846	1,191	2,892	202,995
0,63/22	23,101	46,423	72,536	23,316	0,248	1,162	26,307	9,398	1,137	2,761	206,389
0,63/23	24,151	48,533	75,833	22,302	0,238	1,111	25,163	8,990	1,087	2,641	210,049
0,63/24	25,201	50,644	79,131	21,373	0,228	1,065	24,114	8,615	1,042	2,531	213,943
0,63/25	26,251	52,754	82,428	20,518	0,219	1,022	23,150	8,270	1,000	2,429	218,041
B-7: T_{ок}=6,25, α_p=0,75											
0,75/1	1,050	2,512	3,925	512,955	5,463	25,558	578,746	206,761	25,003	60,734	1422,707
0,75/2	2,100	5,024	7,850	256,478	2,732	12,779	289,373	103,380	12,502	30,367	722,585
0,75/3	3,150	7,536	11,775	170,985	1,821	8,519	192,915	68,920	8,334	20,245	494,202
0,75/4	4,200	10,048	15,701	128,239	1,366	6,389	144,686	51,690	6,251	15,183	383,754
0,75/5	5,250	12,560	19,626	102,591	1,093	5,112	115,749	41,352	5,001	12,147	320,480
0,75/6	6,300	15,072	23,551	85,493	0,911	4,260	96,458	34,460	4,167	10,122	280,794
0,75/7	7,350	17,585	27,476	73,279	0,780	3,651	82,678	29,537	3,572	8,676	254,585
0,75/8	8,400	20,097	31,401	64,119	0,683	3,195	72,343	25,845	3,125	7,592	236,801
0,75/9	9,450	22,609	35,326	56,995	0,607	2,840	64,305	22,973	2,778	6,748	224,632
0,75/10	10,500	25,121	39,251	51,296	0,546	2,556	57,875	20,676	2,500	6,073	216,395
0,75/11	11,551	27,633	43,176	46,632	0,497	2,323	52,613	18,796	2,273	5,521	211,016
0,75/12	12,601	30,145	47,102	42,746	0,455	2,130	48,229	17,230	2,084	5,061	207,782
0,75/13	13,651	32,657	51,027	39,458	0,420	1,966	44,519	15,905	1,923	4,672	206,197
0,75/14	14,701	35,169	54,952	36,640	0,390	1,826	41,339	14,769	1,786	4,338	205,909
0,75/15	15,751	37,681	58,877	34,197	0,364	1,704	38,583	13,784	1,667	4,049	206,657
0,75/16	16,801	40,193	62,802	32,060	0,341	1,597	36,172	12,923	1,563	3,796	208,247
0,75/17	17,851	42,705	66,727	30,174	0,321	1,503	34,044	12,162	1,471	3,573	210,532
0,75/18	18,901	45,217	70,652	28,498	0,304	1,420	32,153	11,487	1,389	3,374	213,394
0,75/19	19,951	47,730	74,577	26,998	0,288	1,345	30,460	10,882	1,316	3,197	216,743
0,75/20	21,001	50,242	78,503	25,648	0,273	1,278	28,937	10,338	1,250	3,037	220,506
0,75/21	22,051	52,754	82,428	24,426	0,260	1,217	27,559	9,846	1,191	2,892	224,624
0,75/22	23,101	55,266	86,353	23,316	0,248	1,162	26,307	9,398	1,137	2,761	229,048
0,75/23	24,151	57,778	90,278	22,302	0,238	1,111	25,163	8,990	1,087	2,641	233,738
0,75/24	25,201	60,290	94,203	21,373	0,228	1,065	24,114	8,615	1,042	2,531	238,662
0,75/25	26,251	62,802	98,128	20,518	0,219	1,022	23,150	8,270	1,000	2,429	243,790
B-8: T_{ок}=6,25, α_p=0,80											
0,80/1	1,050	2,680	4,187	512,955	5,463	25,558	578,746	206,761	25,003	60,734	1423,136
0,80/2	2,100	5,359	8,374	256,478	2,732	12,779	289,373	103,380	12,502	30,367	723,443
0,80/3	3,150	8,039	12,560	170,985	1,821	8,519	192,915	68,920	8,334	20,245	495,489
0,80/4	4,200	10,718	16,747	128,239	1,366	6,389	144,686	51,690	6,251	15,183	385,471
0,80/5	5,250	13,398	20,934	102,591	1,093	5,112	115,749	41,352	5,001	12,147	322,626
0,80/6	6,300	16,077	25,121	85,493	0,911	4,260	96,458	34,460	4,167	10,122	283,368
0,80/7	7,350	18,757	29,308	73,279	0,780	3,651	82,678	29,537	3,572	8,676	257,589
0,80/8	8,400	21,436	33,494	64,119	0,683	3,195	72,343	25,845	3,125	7,592	240,234
0,80/9	9,450	24,116	37,681	56,995	0,607	2,840	64,305	22,973	2,778	6,748	228,494
0,80/10	10,500	26,796	41,868	51,296	0,546	2,556	57,875	20,676	2,500	6,073	220,686
0,80/11	11,551	29,475	46,055	46,632	0,497	2,323	52,613	18,796	2,273	5,521	215,737
0,80/12	12,601	32,155	50,242	42,746	0,455	2,130	48,229	17,230	2,084	5,061	212,932
0,80/13	13,651	34,834	54,428	39,458	0,420	1,966	44,519	15,905	1,923	4,672	211,776
0,80/14	14,701	37,514	58,615	36,640	0,390	1,826	41,339	14,769	1,786	4,338	211,917
0,80/15	15,751	40,193	62,802	34,197	0,364	1,704	38,583	13,784	1,667	4,049	213,094
0,80/16	16,801	42,873	66,989	32,060	0,341	1,597	36,172	12,923	1,563	3,796	215,114
0,80/17	17,851	45,552	71,176	30,174	0,321	1,503	34,044	12,162	1,471	3,573	217,827
0,80/18	18,901	48,232	75,362	28,498	0,304	1,420	32,153	11,487	1,389	3,374	221,119
0,80/19	19,951	50,911	79,549	26,998	0,288	1,345	30,460	10,882	1,316	3,197	224,897
0,80/20	21,001	53,591	83,736	25,648	0,273	1,278	28,937	10,338	1,250	3,037	229,089
0,80/21	22,051	56,271	87,923	24,426	0,260	1,217	27,559	9,846	1,191	2,892	233,636
0,80/22	23,101	58,950	92,110	23,316	0,248	1,162	26,307	9,398	1,137	2,761	238,489
0,80/23	24,151	61,630	96,296	22,302	0,238	1,111	25,163	8,990	1,087	2,641	243,609
0,80/24	25,201	64,309	100,483	21,373	0,228	1,065	24,114	8,615	1,042	2,531	248,961
0,80/25	26,251	66,989	104,670	20,518	0,219	1,022	23,150	8,270	1,000	2,429	254,519

	B-9: T_{ок}=2, α_p=0,5										
0,50/1	1,260	6,280	6,280	525,025	6,556	30,670	578,746	248,113	30,004	72,880	1402,930
0,50/2	2,520	12,560	12,560	262,512	3,278	15,335	289,373	124,056	15,002	36,440	722,194
0,50/3	3,780	18,841	18,841	175,008	2,185	10,223	192,915	82,704	10,001	24,293	504,497
0,50/4	5,040	25,121	25,121	131,256	1,639	7,667	144,686	62,028	7,501	18,220	402,558
0,50/5	6,300	31,401	31,401	105,005	1,311	6,134	115,749	49,623	6,001	14,576	346,924
0,50/6	7,560	37,681	37,681	87,504	1,093	5,112	96,458	41,352	5,001	12,147	314,441
0,50/7	8,820	43,961	43,961	75,004	0,937	4,381	82,678	35,445	4,286	10,411	295,187
0,50/8	10,080	50,242	50,242	65,628	0,820	3,834	72,343	31,014	3,751	9,110	284,203
0,50/9	11,341	56,522	56,522	58,336	0,728	3,408	64,305	27,568	3,334	8,098	278,730
0,50/10	12,601	62,802	62,802	52,502	0,656	3,067	57,875	24,811	3,000	7,288	277,116
0,50/11	13,861	69,082	69,082	47,730	0,596	2,788	52,613	22,556	2,728	6,625	278,308
0,50/12	15,121	75,362	75,362	43,752	0,546	2,556	48,229	20,676	2,500	6,073	281,604
0,50/13	16,381	81,643	81,643	40,387	0,504	2,359	44,519	19,086	2,308	5,606	286,522
0,50/14	17,641	87,923	87,923	37,502	0,468	2,191	41,339	17,722	2,143	5,206	292,709
0,50/15	18,901	94,203	94,203	35,002	0,437	2,045	38,583	16,541	2,000	4,859	299,915
0,50/16	20,161	100,483	100,483	32,814	0,410	1,917	36,172	15,507	1,875	4,555	307,947
0,50/17	21,421	106,763	106,763	30,884	0,386	1,804	34,044	14,595	1,765	4,287	316,660
0,50/18	22,681	113,044	113,044	29,168	0,364	1,704	32,153	13,784	1,667	4,049	325,942
0,50/19	23,941	119,324	119,324	27,633	0,345	1,614	30,460	13,059	1,579	3,836	335,700
0,50/20	25,201	125,604	125,604	26,251	0,328	1,533	28,937	12,406	1,500	3,644	345,864
0,50/21	26,461	131,884	131,884	25,001	0,312	1,460	27,559	11,815	1,429	3,470	356,376
0,50/22	27,721	138,164	138,164	23,865	0,298	1,394	26,307	11,278	1,364	3,313	367,191
0,50/23	28,981	144,445	144,445	22,827	0,285	1,333	25,163	10,788	1,305	3,169	378,267
0,50/24	30,241	150,725	150,725	21,876	0,273	1,278	24,114	10,338	1,250	3,037	389,570
0,50/25	31,501	157,005	157,005	21,001	0,262	1,227	23,150	9,925	1,200	2,915	401,076
	B-10: T_{ок}=2, α_p=0,33										
0,33/1	1,260	4,183	4,183	349,666	6,556	30,670	578,746	248,113	30,004	72,880	1223,377
0,33/2	2,520	8,365	8,365	174,833	3,278	15,335	289,373	124,056	15,002	36,440	626,125
0,33/3	3,780	12,548	12,548	116,555	2,185	10,223	192,915	82,704	10,001	24,293	433,458
0,33/4	5,040	16,730	16,730	87,417	1,639	7,667	144,686	62,028	7,501	18,220	341,937
0,33/5	6,300	20,913	20,913	69,933	1,311	6,134	115,749	49,623	6,001	14,576	290,876
0,33/6	7,560	25,096	25,096	58,278	1,093	5,112	96,458	41,352	5,001	12,147	260,045
0,33/7	8,820	29,278	29,278	49,952	0,937	4,381	82,678	35,445	4,286	10,411	240,769
0,33/8	10,080	33,461	33,461	43,708	0,820	3,834	72,343	31,014	3,751	9,110	228,721
0,33/9	11,341	37,644	37,644	38,852	0,728	3,408	64,305	27,568	3,334	8,098	221,490
0,33/10	12,601	41,826	41,826	34,967	0,656	3,067	57,875	24,811	3,000	7,288	217,629
0,33/11	13,861	46,009	46,009	31,788	0,596	2,788	52,613	22,556	2,728	6,625	216,220
0,33/12	15,121	50,191	50,191	29,139	0,546	2,556	48,229	20,676	2,500	6,073	216,649
0,33/13	16,381	54,374	54,374	26,897	0,504	2,359	44,519	19,086	2,308	5,606	218,494
0,33/14	17,641	58,557	58,557	24,976	0,468	2,191	41,339	17,722	2,143	5,206	221,451
0,33/15	18,901	62,739	62,739	23,311	0,437	2,045	38,583	16,541	2,000	4,859	225,296
0,33/16	20,161	66,922	66,922	21,854	0,410	1,917	36,172	15,507	1,875	4,555	229,865
0,33/17	21,421	71,104	71,104	20,569	0,386	1,804	34,044	14,595	1,765	4,287	235,027
0,33/18	22,681	75,287	75,287	19,426	0,364	1,704	32,153	13,784	1,667	4,049	240,686
0,33/19	23,941	79,470	79,470	18,403	0,345	1,614	30,460	13,059	1,579	3,836	246,762
0,33/20	25,201	83,652	83,652	17,483	0,328	1,533	28,937	12,406	1,500	3,644	253,192
0,33/21	26,461	87,835	87,835	16,651	0,312	1,460	27,559	11,815	1,429	3,470	259,928
0,33/22	27,721	92,017	92,017	15,894	0,298	1,394	26,307	11,278	1,364	3,313	266,926
0,33/23	28,981	96,200	96,200	15,203	0,285	1,333	25,163	10,788	1,305	3,169	274,153
0,33/24	30,241	100,383	100,383	14,569	0,273	1,278	24,114	10,338	1,250	3,037	281,579
0,33/25	31,501	104,565	104,565	13,987	0,262	1,227	23,150	9,925	1,200	2,915	289,182
	B-11: T_{ок}=2, α_p=0,25										
0,25/1	1,260	3,140	3,140	262,512	6,556	30,670	578,746	248,113	30,004	72,880	1134,137
0,25/2	2,520	6,280	6,280	131,256	3,278	15,335	289,373	124,056	15,002	36,440	578,378
0,25/3	3,780	9,420	9,420	87,504	2,185	10,223	192,915	82,704	10,001	24,293	398,151
0,25/4	5,040	12,560	12,560	65,628	1,639	7,667	144,686	62,028	7,501	18,220	311,808
0,25/5	6,300	15,700	15,700	52,502	1,311	6,134	115,749	49,623	6,001	14,576	263,019
0,25/6	7,560	18,841	18,841	43,752	1,093	5,112	96,458	41,352	5,001	12,147	233,009
0,25/7	8,820	21,981	21,981	37,502	0,937	4,381	82,678	35,445	4,286	10,411	213,725
0,25/8	10,080	25,121	25,121	32,814	0,820	3,834	72,343	31,014	3,751	9,110	201,147
0,25/9	11,341	28,261	28,261	29,168	0,728	3,408	64,305	27,568	3,334	8,098	193,040

0,25/10	12,601	31,401	31,401	26,251	0,656	3,067	57,875	24,811	3,000	7,288	188,063
0,25/11	13,861	34,541	34,541	23,865	0,596	2,788	52,613	22,556	2,728	6,625	185,361
0,25/12	15,121	37,681	37,681	21,876	0,546	2,556	48,229	20,676	2,500	6,073	184,366
0,25/13	16,381	40,821	40,821	20,193	0,504	2,359	44,519	19,086	2,308	5,606	184,684
0,25/14	17,641	43,961	43,961	18,751	0,468	2,191	41,339	17,722	2,143	5,206	186,034
0,25/15	18,901	47,101	47,101	17,501	0,437	2,045	38,583	16,541	2,000	4,859	188,210
0,25/16	20,161	50,242	50,242	16,407	0,410	1,917	36,172	15,507	1,875	4,555	191,058
0,25/17	21,421	53,382	53,382	15,442	0,386	1,804	34,044	14,595	1,765	4,287	194,456
0,25/18	22,681	56,522	56,522	14,584	0,364	1,704	32,153	13,784	1,667	4,049	198,314
0,25/19	23,941	59,662	59,662	13,816	0,345	1,614	30,460	13,059	1,579	3,836	202,559
0,25/20	25,201	62,802	62,802	13,126	0,328	1,533	28,937	12,406	1,500	3,644	207,135
0,25/21	26,461	65,942	65,942	12,501	0,312	1,460	27,559	11,815	1,429	3,470	211,992
0,25/22	27,721	69,082	69,082	11,932	0,298	1,394	26,307	11,278	1,364	3,313	217,094
0,25/23	28,981	72,222	72,222	11,414	0,285	1,333	25,163	10,788	1,305	3,169	222,408
0,25/24	30,241	75,362	75,362	10,938	0,273	1,278	24,114	10,338	1,250	3,037	227,906
0,25/25	31,501	78,502	78,502	10,500	0,262	1,227	23,150	9,925	1,200	2,915	233,569
B-12: T_{ок}=2, α_p=0,20											
0,20/1	1,260	2,512	2,512	210,010	6,556	30,670	578,746	248,113	30,004	72,880	1080,379
0,20/2	2,520	5,024	5,024	105,005	3,278	15,335	289,373	124,056	15,002	36,440	549,615
0,20/3	3,780	7,536	7,536	70,003	2,185	10,223	192,915	82,704	10,001	24,293	376,882
0,20/4	5,040	10,048	10,048	52,502	1,639	7,667	144,686	62,028	7,501	18,220	293,658
0,20/5	6,300	12,560	12,560	42,002	1,311	6,134	115,749	49,623	6,001	14,576	246,239
0,20/6	7,560	15,072	15,072	35,002	1,093	5,112	96,458	41,352	5,001	12,147	216,721
0,20/7	8,820	17,585	17,585	30,001	0,937	4,381	82,678	35,445	4,286	10,411	197,432
0,20/8	10,080	20,097	20,097	26,251	0,820	3,834	72,343	31,014	3,751	9,110	184,536
0,20/9	11,341	22,609	22,609	23,334	0,728	3,408	64,305	27,568	3,334	8,098	175,902
0,20/10	12,601	25,121	25,121	21,001	0,656	3,067	57,875	24,811	3,000	7,288	170,253
0,20/11	13,861	27,633	27,633	19,092	0,596	2,788	52,613	22,556	2,728	6,625	166,772
0,20/12	15,121	30,145	30,145	17,501	0,546	2,556	48,229	20,676	2,500	6,073	164,919
0,20/13	16,381	32,657	32,657	16,155	0,504	2,359	44,519	19,086	2,308	5,606	164,318
0,20/14	17,641	35,169	35,169	15,001	0,468	2,191	41,339	17,722	2,143	5,206	164,700
0,20/15	18,901	37,681	37,681	14,001	0,437	2,045	38,583	16,541	2,000	4,859	165,870
0,20/16	20,161	40,193	40,193	13,126	0,410	1,917	36,172	15,507	1,875	4,555	167,679
0,20/17	21,421	42,705	42,705	12,354	0,386	1,804	34,044	14,595	1,765	4,287	170,014
0,20/18	22,681	45,217	45,217	11,667	0,364	1,704	32,153	13,784	1,667	4,049	172,787
0,20/19	23,941	47,730	47,730	11,053	0,345	1,614	30,460	13,059	1,579	3,836	175,932
0,20/20	25,201	50,242	50,242	10,500	0,328	1,533	28,937	12,406	1,500	3,644	179,389
0,20/21	26,461	52,754	52,754	10,000	0,312	1,460	27,559	11,815	1,429	3,470	183,115
0,20/22	27,721	55,266	55,266	9,546	0,298	1,394	26,307	11,278	1,364	3,313	187,076
0,20/23	28,981	57,778	57,778	9,131	0,285	1,333	25,163	10,788	1,305	3,169	191,237
0,20/24	30,241	60,290	60,290	8,750	0,273	1,278	24,114	10,338	1,250	3,037	195,574
0,20/25	31,501	62,802	62,802	8,400	0,262	1,227	23,150	9,925	1,200	2,915	200,069
B-13: T_{ок}=2, α_p=0,67											
0,67/1	1,260	8,378	8,378	700,383	6,556	30,670	578,746	248,113	30,004	72,880	1582,484
0,67/2	2,520	16,756	16,756	350,191	3,278	15,335	289,373	124,056	15,002	36,440	818,265
0,67/3	3,780	25,133	25,133	233,461	2,185	10,223	192,915	82,704	10,001	24,293	575,534
0,67/4	5,040	33,511	33,511	175,096	1,639	7,667	144,686	62,028	7,501	18,220	463,178
0,67/5	6,300	41,889	41,889	140,077	1,311	6,134	115,749	49,623	6,001	14,576	402,972
0,67/6	7,560	50,267	50,267	116,730	1,093	5,112	96,458	41,352	5,001	12,147	368,839
0,67/7	8,820	58,645	58,645	100,055	0,937	4,381	82,678	35,445	4,286	10,411	349,606
0,67/8	10,080	67,022	67,022	87,548	0,820	3,834	72,343	31,014	3,751	9,110	339,683
0,67/9	11,341	75,400	75,400	77,820	0,728	3,408	64,305	27,568	3,334	8,098	335,970
0,67/10	12,601	83,778	83,778	70,038	0,656	3,067	57,875	24,811	3,000	7,288	336,604
0,67/11	13,861	92,156	92,156	63,671	0,596	2,788	52,613	22,556	2,728	6,625	340,397
0,67/12	15,121	100,533	100,533	58,365	0,546	2,556	48,229	20,676	2,500	6,073	346,559
0,67/13	16,381	108,911	108,911	53,876	0,504	2,359	44,519	19,086	2,308	5,606	354,547
0,67/14	17,641	117,289	117,289	50,027	0,468	2,191	41,339	17,722	2,143	5,206	363,966
0,67/15	18,901	125,667	125,667	46,692	0,437	2,045	38,583	16,541	2,000	4,859	374,533
0,67/16	20,161	134,045	134,045	43,774	0,410	1,917	36,172	15,507	1,875	4,555	386,031
0,67/17	21,421	142,422	142,422	41,199	0,386	1,804	34,044	14,595	1,765	4,287	398,293
0,67/18	22,681	150,800	150,800	38,910	0,364	1,704	32,153	13,784	1,667	4,049	411,196
0,67/19	23,941	159,178	159,178	36,862	0,345	1,614	30,460	13,059	1,579	3,836	424,637

0,67/20	25,201	167,556	167,556	35,019	0,328	1,533	28,937	12,406	1,500	3,644	438,536
0,67/21	26,461	175,934	175,934	33,352	0,312	1,460	27,559	11,815	1,429	3,470	452,827
0,67/22	27,721	184,311	184,311	31,836	0,298	1,394	26,307	11,278	1,364	3,313	467,456
0,67/23	28,981	192,689	192,689	30,451	0,285	1,333	25,163	10,788	1,305	3,169	482,379
0,67/24	30,241	201,067	201,067	29,183	0,273	1,278	24,114	10,338	1,250	3,037	497,561
0,67/25	31,501	209,445	209,445	28,015	0,262	1,227	23,150	9,925	1,200	2,915	512,970
B-14: T_{ок}=2, α_p=0,63											
0,63/1	1,260	7,850	7,850	656,281	6,556	30,670	578,746	248,113	30,004	72,880	1537,326
0,63/2	2,520	15,700	15,700	328,140	3,278	15,335	289,373	124,056	15,002	36,440	794,102
0,63/3	3,780	23,551	23,551	218,760	2,185	10,223	192,915	82,704	10,001	24,293	557,669
0,63/4	5,040	31,401	31,401	164,070	1,639	7,667	144,686	62,028	7,501	18,220	447,932
0,63/5	6,300	39,251	39,251	131,256	1,311	6,134	115,749	49,623	6,001	14,576	388,875
0,63/6	7,560	47,101	47,101	109,380	1,093	5,112	96,458	41,352	5,001	12,147	355,157
0,63/7	8,820	54,952	54,952	93,754	0,937	4,381	82,678	35,445	4,286	10,411	335,919
0,63/8	10,080	62,802	62,802	82,035	0,820	3,834	72,343	31,014	3,751	9,110	325,730
0,63/9	11,341	70,652	70,652	72,920	0,728	3,408	64,305	27,568	3,334	8,098	321,574
0,63/10	12,601	78,502	78,502	65,628	0,656	3,067	57,875	24,811	3,000	7,288	321,642
0,63/11	13,861	86,353	86,353	59,662	0,596	2,788	52,613	22,556	2,728	6,625	324,782
0,63/12	15,121	94,203	94,203	54,690	0,546	2,556	48,229	20,676	2,500	6,073	330,224
0,63/13	16,381	102,053	102,053	50,483	0,504	2,359	44,519	19,086	2,308	5,606	337,438
0,63/14	17,641	109,903	109,903	46,877	0,468	2,191	41,339	17,722	2,143	5,206	346,044
0,63/15	18,901	117,754	117,754	43,752	0,437	2,045	38,583	16,541	2,000	4,859	355,767
0,63/16	20,161	125,604	125,604	41,018	0,410	1,917	36,172	15,507	1,875	4,555	366,393
0,63/17	21,421	133,454	133,454	38,605	0,386	1,804	34,044	14,595	1,765	4,287	377,763
0,63/18	22,681	141,304	141,304	36,460	0,364	1,704	32,153	13,784	1,667	4,049	389,754
0,63/19	23,941	149,155	149,155	34,541	0,345	1,614	30,460	13,059	1,579	3,836	402,270
0,63/20	25,201	157,005	157,005	32,814	0,328	1,533	28,937	12,406	1,500	3,644	415,229
0,63/21	26,461	164,855	164,855	31,251	0,312	1,460	27,559	11,815	1,429	3,470	428,568
0,63/22	27,721	172,706	172,706	29,831	0,298	1,394	26,307	11,278	1,364	3,313	442,241
0,63/23	28,981	180,556	180,556	28,534	0,285	1,333	25,163	10,788	1,305	3,169	456,196
0,63/24	30,241	188,406	188,406	27,345	0,273	1,278	24,114	10,338	1,250	3,037	470,401
0,63/25	31,501	196,256	196,256	26,251	0,262	1,227	23,150	9,925	1,200	2,915	484,828
B-15: T_{ок}=2, α_p=0,75											
0,75/1	1,260	9,420	9,420	787,537	6,556	30,670	578,746	248,113	30,004	72,880	1671,722
0,75/2	2,520	18,841	18,841	393,769	3,278	15,335	289,373	124,056	15,002	36,440	866,013
0,75/3	3,780	28,261	28,261	262,512	2,185	10,223	192,915	82,704	10,001	24,293	610,841
0,75/4	5,040	37,681	37,681	196,884	1,639	7,667	144,686	62,028	7,501	18,220	493,306
0,75/5	6,300	47,101	47,101	157,507	1,311	6,134	115,749	49,623	6,001	14,576	430,826
0,75/6	7,560	56,522	56,522	131,256	1,093	5,112	96,458	41,352	5,001	12,147	395,875
0,75/7	8,820	65,942	65,942	112,505	0,937	4,381	82,678	35,445	4,286	10,411	376,650
0,75/8	10,080	75,362	75,362	98,442	0,820	3,834	72,343	31,014	3,751	9,110	367,257
0,75/9	11,341	84,783	84,783	87,504	0,728	3,408	64,305	27,568	3,334	8,098	364,420
0,75/10	12,601	94,203	94,203	78,754	0,656	3,067	57,875	24,811	3,000	7,288	366,170
0,75/11	13,861	103,623	103,623	71,594	0,596	2,788	52,613	22,556	2,728	6,625	371,254
0,75/12	15,121	113,044	113,044	65,628	0,546	2,556	48,229	20,676	2,500	6,073	378,844
0,75/13	16,381	122,464	122,464	60,580	0,504	2,359	44,519	19,086	2,308	5,606	388,357
0,75/14	17,641	131,884	131,884	56,253	0,468	2,191	41,339	17,722	2,143	5,206	399,382
0,75/15	18,901	141,304	141,304	52,502	0,437	2,045	38,583	16,541	2,000	4,859	411,617
0,75/16	20,161	150,725	150,725	49,221	0,410	1,917	36,172	15,507	1,875	4,555	424,838
0,75/17	21,421	160,145	160,145	46,326	0,386	1,804	34,044	14,595	1,765	4,287	438,866
0,75/18	22,681	169,565	169,565	43,752	0,364	1,704	32,153	13,784	1,667	4,049	453,568
0,75/19	23,941	178,986	178,986	41,449	0,345	1,614	30,460	13,059	1,579	3,836	468,840
0,75/20	25,201	188,406	188,406	39,377	0,328	1,533	28,937	12,406	1,500	3,644	484,594
0,75/21	26,461	197,826	197,826	37,502	0,312	1,460	27,559	11,815	1,429	3,470	500,761
0,75/22	27,721	207,247	207,247	35,797	0,298	1,394	26,307	11,278	1,364	3,313	517,289
0,75/23	28,981	216,667	216,667	34,241	0,285	1,333	25,163	10,788	1,305	3,169	534,125
0,75/24	30,241	226,087	226,087	32,814	0,273	1,278	24,114	10,338	1,250	3,037	551,232
0,75/25	31,501	235,507	235,507	31,501	0,262	1,227	23,150	9,925	1,200	2,915	568,580
B-16: T_{ок}=2, α_p=0,80											
0,80/1	1,260	10,048	10,048	840,040	6,556	30,670	578,746	248,113	30,004	72,880	1725,481
0,80/2	2,520	20,097	20,097	420,020	3,278	15,335	289,373	124,056	15,002	36,440	894,776
0,80/3	3,780	30,145	30,145	280,013	2,185	10,223	192,915	82,704	10,001	24,293	632,110

0,80/4	5,040	40,193	40,193	210,010	1,639	7,667	144,686	62,028	7,501	18,220	511,456
0,80/5	6,300	50,242	50,242	168,008	1,311	6,134	115,749	49,623	6,001	14,576	447,609
0,80/6	7,560	60,290	60,290	140,007	1,093	5,112	96,458	41,352	5,001	12,147	412,162
0,80/7	8,820	70,338	70,338	120,006	0,937	4,381	82,678	35,445	4,286	10,411	392,943
0,80/8	10,080	80,387	80,387	105,005	0,820	3,834	72,343	31,014	3,751	9,110	383,870
0,80/9	11,341	90,435	90,435	93,338	0,728	3,408	64,305	27,568	3,334	8,098	381,558
0,80/10	12,601	100,483	100,483	84,004	0,656	3,067	57,875	24,811	3,000	7,288	383,980
0,80/11	13,861	110,532	110,532	76,367	0,596	2,788	52,613	22,556	2,728	6,625	389,845
0,80/12	15,121	120,580	120,580	70,003	0,546	2,556	48,229	20,676	2,500	6,073	398,291
0,80/13	16,381	130,628	130,628	64,618	0,504	2,359	44,519	19,086	2,308	5,606	408,723
0,80/14	17,641	140,676	140,676	60,003	0,468	2,191	41,339	17,722	2,143	5,206	420,716
0,80/15	18,901	150,725	150,725	56,003	0,437	2,045	38,583	16,541	2,000	4,859	433,960
0,80/16	20,161	160,773	160,773	52,502	0,410	1,917	36,172	15,507	1,875	4,555	448,215
0,80/17	21,421	170,821	170,821	49,414	0,386	1,804	34,044	14,595	1,765	4,287	463,306
0,80/18	22,681	180,870	180,870	46,669	0,364	1,704	32,153	13,784	1,667	4,049	479,095
0,80/19	23,941	190,918	190,918	44,213	0,345	1,614	30,460	13,059	1,579	3,836	495,468
0,80/20	25,201	200,966	200,966	42,002	0,328	1,533	28,937	12,406	1,500	3,644	512,339
0,80/21	26,461	211,015	211,015	40,002	0,312	1,460	27,559	11,815	1,429	3,470	529,639
0,80/22	27,721	221,063	221,063	38,184	0,298	1,394	26,307	11,278	1,364	3,313	547,308
0,80/23	28,981	231,111	231,111	36,523	0,285	1,333	25,163	10,788	1,305	3,169	565,295
0,80/24	30,241	241,160	241,160	35,002	0,273	1,278	24,114	10,338	1,250	3,037	583,566
0,80/25	31,501	251,208	251,208	33,602	0,262	1,227	23,150	9,925	1,200	2,915	602,083
B-17: T_{ок}=3, α_p=0,5											
0,50/1	1,260	4,187	4,187	525,025	6,556	30,670	578,746	248,113	30,004	72,880	1398,744
0,50/2	2,520	8,374	8,374	262,512	3,278	15,335	289,373	124,056	15,002	36,440	713,822
0,50/3	3,780	12,560	12,560	175,008	2,185	10,223	192,915	82,704	10,001	24,293	491,935
0,50/4	5,040	16,747	16,747	131,256	1,639	7,667	144,686	62,028	7,501	18,220	385,810
0,50/5	6,300	20,934	20,934	105,005	1,311	6,134	115,749	49,623	6,001	14,576	325,990
0,50/6	7,560	25,121	25,121	87,504	1,093	5,112	96,458	41,352	5,001	12,147	289,321
0,50/7	8,820	29,308	29,308	75,004	0,937	4,381	82,678	35,445	4,286	10,411	265,881
0,50/8	10,080	33,494	33,494	65,628	0,820	3,834	72,343	31,014	3,751	9,110	250,707
0,50/9	11,341	37,681	37,681	58,336	0,728	3,408	64,305	27,568	3,334	8,098	241,048
0,50/10	12,601	41,868	41,868	52,502	0,656	3,067	57,875	24,811	3,000	7,288	235,248
0,50/11	13,861	46,055	46,055	47,730	0,596	2,788	52,613	22,556	2,728	6,625	232,254
0,50/12	15,121	50,242	50,242	43,752	0,546	2,556	48,229	20,676	2,500	6,073	231,364
0,50/13	16,381	54,428	54,428	40,387	0,504	2,359	44,519	19,086	2,308	5,606	232,092
0,50/14	17,641	58,615	58,615	37,502	0,468	2,191	41,339	17,722	2,143	5,206	234,093
0,50/15	18,901	62,802	62,802	35,002	0,437	2,045	38,583	16,541	2,000	4,859	237,113
0,50/16	20,161	66,989	66,989	32,814	0,410	1,917	36,172	15,507	1,875	4,555	240,959
0,50/17	21,421	71,176	71,176	30,884	0,386	1,804	34,044	14,595	1,765	4,287	245,486
0,50/18	22,681	75,362	75,362	29,168	0,364	1,704	32,153	13,784	1,667	4,049	250,578
0,50/19	23,941	79,549	79,549	27,633	0,345	1,614	30,460	13,059	1,579	3,836	256,150
0,50/20	25,201	83,736	83,736	26,251	0,328	1,533	28,937	12,406	1,500	3,644	262,128
0,50/21	26,461	87,923	87,923	25,001	0,312	1,460	27,559	11,815	1,429	3,470	268,454
0,50/22	27,721	92,110	92,110	23,865	0,298	1,394	26,307	11,278	1,364	3,313	275,083
0,50/23	28,981	96,296	96,296	22,827	0,285	1,333	25,163	10,788	1,305	3,169	281,969
0,50/24	30,241	100,483	100,483	21,876	0,273	1,278	24,114	10,338	1,250	3,037	289,086
0,50/25	31,501	104,670	104,670	21,001	0,262	1,227	23,150	9,925	1,200	2,915	296,406
B-18: T_{ок}=3, α_p=0,33											
0,33/1	1,260	2,788	2,788	349,666	6,556	30,670	578,746	248,113	30,004	72,880	1220,587
0,33/2	2,520	5,577	5,577	174,833	3,278	15,335	289,373	124,056	15,002	36,440	620,549
0,33/3	3,780	8,365	8,365	116,555	2,185	10,223	192,915	82,704	10,001	24,293	425,092
0,33/4	5,040	11,154	11,154	87,417	1,639	7,667	144,686	62,028	7,501	18,220	330,785
0,33/5	6,300	13,942	13,942	69,933	1,311	6,134	115,749	49,623	6,001	14,576	276,934
0,33/6	7,560	16,730	16,730	58,278	1,093	5,112	96,458	41,352	5,001	12,147	243,313
0,33/7	8,820	19,519	19,519	49,952	0,937	4,381	82,678	35,445	4,286	10,411	221,251
0,33/8	10,080	22,307	22,307	43,708	0,820	3,834	72,343	31,014	3,751	9,110	206,413
0,33/9	11,341	25,096	25,096	38,852	0,728	3,408	64,305	27,568	3,334	8,098	196,394
0,33/10	12,601	27,884	27,884	34,967	0,656	3,067	57,875	24,811	3,000	7,288	189,745
0,33/11	13,861	30,672	30,672	31,788	0,596	2,788	52,613	22,556	2,728	6,625	185,546
0,33/12	15,121	33,461	33,461	29,139	0,546	2,556	48,229	20,676	2,500	6,073	183,189
0,33/13	16,381	36,249	36,249	26,897	0,504	2,359	44,519	19,086	2,308	5,606	182,244

0,33/14	17,641	39,038	39,038	24,976	0,468	2,191	41,339	17,722	2,143	5,206	182,413
0,33/15	18,901	41,826	41,826	23,311	0,437	2,045	38,583	16,541	2,000	4,859	183,470
0,33/16	20,161	44,615	44,615	21,854	0,410	1,917	36,172	15,507	1,875	4,555	185,251
0,33/17	21,421	47,403	47,403	20,569	0,386	1,804	34,044	14,595	1,765	4,287	187,625
0,33/18	22,681	50,191	50,191	19,426	0,364	1,704	32,153	13,784	1,667	4,049	190,494
0,33/19	23,941	52,980	52,980	18,403	0,345	1,614	30,460	13,059	1,579	3,836	193,782
0,33/20	25,201	55,768	55,768	17,483	0,328	1,533	28,937	12,406	1,500	3,644	197,424
0,33/21	26,461	58,557	58,557	16,651	0,312	1,460	27,559	11,815	1,429	3,470	201,372
0,33/22	27,721	61,345	61,345	15,894	0,298	1,394	26,307	11,278	1,364	3,313	205,582
0,33/23	28,981	64,133	64,133	15,203	0,285	1,333	25,163	10,788	1,305	3,169	210,019
0,33/24	30,241	66,922	66,922	14,569	0,273	1,278	24,114	10,338	1,250	3,037	214,657
0,33/25	31,501	69,710	69,710	13,987	0,262	1,227	23,150	9,925	1,200	2,915	219,472
B-19: T_{ок}=3, α_р=0,25											
0,25/1	1,260	2,093	2,093	262,512	6,556	30,670	578,746	248,113	30,004	72,880	1132,043
0,25/2	2,520	4,187	4,187	131,256	3,278	15,335	289,373	124,056	15,002	36,440	574,192
0,25/3	3,780	6,280	6,280	87,504	2,185	10,223	192,915	82,704	10,001	24,293	391,871
0,25/4	5,040	8,374	8,374	65,628	1,639	7,667	144,686	62,028	7,501	18,220	303,436
0,25/5	6,300	10,467	10,467	52,502	1,311	6,134	115,749	49,623	6,001	14,576	252,553
0,25/6	7,560	12,560	12,560	43,752	1,093	5,112	96,458	41,352	5,001	12,147	220,447
0,25/7	8,820	14,654	14,654	37,502	0,937	4,381	82,678	35,445	4,286	10,411	199,071
0,25/8	10,080	16,747	16,747	32,814	0,820	3,834	72,343	31,014	3,751	9,110	184,399
0,25/9	11,341	18,841	18,841	29,168	0,728	3,408	64,305	27,568	3,334	8,098	174,200
0,25/10	12,601	20,934	20,934	26,251	0,656	3,067	57,875	24,811	3,000	7,288	167,129
0,25/11	13,861	23,027	23,027	23,865	0,596	2,788	52,613	22,556	2,728	6,625	162,333
0,25/12	15,121	25,121	25,121	21,876	0,546	2,556	48,229	20,676	2,500	6,073	159,246
0,25/13	16,381	27,214	27,214	20,193	0,504	2,359	44,519	19,086	2,308	5,606	157,470
0,25/14	17,641	29,308	29,308	18,751	0,468	2,191	41,339	17,722	2,143	5,206	156,728
0,25/15	18,901	31,401	31,401	17,501	0,437	2,045	38,583	16,541	2,000	4,859	156,810
0,25/16	20,161	33,494	33,494	16,407	0,410	1,917	36,172	15,507	1,875	4,555	157,562
0,25/17	21,421	35,588	35,588	15,442	0,386	1,804	34,044	14,595	1,765	4,287	158,868
0,25/18	22,681	37,681	37,681	14,584	0,364	1,704	32,153	13,784	1,667	4,049	160,632
0,25/19	23,941	39,775	39,775	13,816	0,345	1,614	30,460	13,059	1,579	3,836	162,785
0,25/20	25,201	41,868	41,868	13,126	0,328	1,533	28,937	12,406	1,500	3,644	165,267
0,25/21	26,461	43,961	43,961	12,501	0,312	1,460	27,559	11,815	1,429	3,470	168,030
0,25/22	27,721	46,055	46,055	11,932	0,298	1,394	26,307	11,278	1,364	3,313	171,040
0,25/23	28,981	48,148	48,148	11,414	0,285	1,333	25,163	10,788	1,305	3,169	174,260
0,25/24	30,241	50,242	50,242	10,938	0,273	1,278	24,114	10,338	1,250	3,037	177,666
0,25/25	31,501	52,335	52,335	10,500	0,262	1,227	23,150	9,925	1,200	2,915	181,235
B-20: T_{ок}=3, α_р=0,20											
0,20/1	1,260	1,675	1,675	210,010	6,556	30,670	578,746	248,113	30,004	72,880	1078,705
0,20/2	2,520	3,349	3,349	105,005	3,278	15,335	289,373	124,056	15,002	36,440	546,265
0,20/3	3,780	5,024	5,024	70,003	2,185	10,223	192,915	82,704	10,001	24,293	371,858
0,20/4	5,040	6,699	6,699	52,502	1,639	7,667	144,686	62,028	7,501	18,220	286,960
0,20/5	6,300	8,374	8,374	42,002	1,311	6,134	115,749	49,623	6,001	14,576	237,867
0,20/6	7,560	10,048	10,048	35,002	1,093	5,112	96,458	41,352	5,001	12,147	206,673
0,20/7	8,820	11,723	11,723	30,001	0,937	4,381	82,678	35,445	4,286	10,411	185,708
0,20/8	10,080	13,398	13,398	26,251	0,820	3,834	72,343	31,014	3,751	9,110	171,138
0,20/9	11,341	15,072	15,072	23,334	0,728	3,408	64,305	27,568	3,334	8,098	160,828
0,20/10	12,601	16,747	16,747	21,001	0,656	3,067	57,875	24,811	3,000	7,288	153,505
0,20/11	13,861	18,422	18,422	19,092	0,596	2,788	52,613	22,556	2,728	6,625	148,350
0,20/12	15,121	20,097	20,097	17,501	0,546	2,556	48,229	20,676	2,500	6,073	144,823
0,20/13	16,381	21,771	21,771	16,155	0,504	2,359	44,519	19,086	2,308	5,606	142,546
0,20/14	17,641	23,446	23,446	15,001	0,468	2,191	41,339	17,722	2,143	5,206	141,254
0,20/15	18,901	25,121	25,121	14,001	0,437	2,045	38,583	16,541	2,000	4,859	140,750
0,20/16	20,161	26,796	26,796	13,126	0,410	1,917	36,172	15,507	1,875	4,555	140,885
0,20/17	21,421	28,470	28,470	12,354	0,386	1,804	34,044	14,595	1,765	4,287	141,544
0,20/18	22,681	30,145	30,145	11,667	0,364	1,704	32,153	13,784	1,667	4,049	142,643
0,20/19	23,941	31,820	31,820	11,053	0,345	1,614	30,460	13,059	1,579	3,836	144,112
0,20/20	25,201	33,494	33,494	10,500	0,328	1,533	28,937	12,406	1,500	3,644	145,893
0,20/21	26,461	35,169	35,169	10,000	0,312	1,460	27,559	11,815	1,429	3,470	147,945
0,20/22	27,721	36,844	36,844	9,546	0,298	1,394	26,307	11,278	1,364	3,313	150,232
0,20/23	28,981	38,519	38,519	9,131	0,285	1,333	25,163	10,788	1,305	3,169	152,719

0,20/24	30,241	40,193	40,193	8,750	0,273	1,278	24,114	10,338	1,250	3,037	155,380
0,20/25	31,501	41,868	41,868	8,400	0,262	1,227	23,150	9,925	1,200	2,915	158,201
B-21: T_{ок}=3, α_p=0,67											
0,67/1	1,260	5,585	5,585	700,383	6,556	30,670	578,746	248,113	30,004	72,880	1576,898
0,67/2	2,520	11,170	11,170	350,191	3,278	15,335	289,373	124,056	15,002	36,440	807,093
0,67/3	3,780	16,756	16,756	233,461	2,185	10,223	192,915	82,704	10,001	24,293	558,780
0,67/4	5,040	22,341	22,341	175,096	1,639	7,667	144,686	62,028	7,501	18,220	440,838
0,67/5	6,300	27,926	27,926	140,077	1,311	6,134	115,749	49,623	6,001	14,576	375,046
0,67/6	7,560	33,511	33,511	116,730	1,093	5,112	96,458	41,352	5,001	12,147	335,327
0,67/7	8,820	39,096	39,096	100,055	0,937	4,381	82,678	35,445	4,286	10,411	310,508
0,67/8	10,080	44,682	44,682	87,548	0,820	3,834	72,343	31,014	3,751	9,110	295,003
0,67/9	11,341	50,267	50,267	77,820	0,728	3,408	64,305	27,568	3,334	8,098	285,704
0,67/10	12,601	55,852	55,852	70,038	0,656	3,067	57,875	24,811	3,000	7,288	280,752
0,67/11	13,861	61,437	61,437	63,671	0,596	2,788	52,613	22,556	2,728	6,625	278,959
0,67/12	15,121	67,022	67,022	58,365	0,546	2,556	48,229	20,676	2,500	6,073	279,537
0,67/13	16,381	72,607	72,607	53,876	0,504	2,359	44,519	19,086	2,308	5,606	281,939
0,67/14	17,641	78,193	78,193	50,027	0,468	2,191	41,339	17,722	2,143	5,206	285,774
0,67/15	18,901	83,778	83,778	46,692	0,437	2,045	38,583	16,541	2,000	4,859	290,755
0,67/16	20,161	89,363	89,363	43,774	0,410	1,917	36,172	15,507	1,875	4,555	296,667
0,67/17	21,421	94,948	94,948	41,199	0,386	1,804	34,044	14,595	1,765	4,287	303,345
0,67/18	22,681	100,533	100,533	38,910	0,364	1,704	32,153	13,784	1,667	4,049	310,662
0,67/19	23,941	106,119	106,119	36,862	0,345	1,614	30,460	13,059	1,579	3,836	318,519
0,67/20	25,201	111,704	111,704	35,019	0,328	1,533	28,937	12,406	1,500	3,644	326,832
0,67/21	26,461	117,289	117,289	33,352	0,312	1,460	27,559	11,815	1,429	3,470	335,537
0,67/22	27,721	122,874	122,874	31,836	0,298	1,394	26,307	11,278	1,364	3,313	344,582
0,67/23	28,981	128,459	128,459	30,451	0,285	1,333	25,163	10,788	1,305	3,169	353,919
0,67/24	30,241	134,045	134,045	29,183	0,273	1,278	24,114	10,338	1,250	3,037	363,517
0,67/25	31,501	139,630	139,630	28,015	0,262	1,227	23,150	9,925	1,200	2,915	373,340
B-22: T_{ок}=3, α_p=0,63											
0,63/1	1,260	5,233	5,233	656,281	6,556	30,670	578,746	248,113	30,004	72,880	1532,092
0,63/2	2,520	10,467	10,467	328,140	3,278	15,335	289,373	124,056	15,002	36,440	783,636
0,63/3	3,780	15,700	15,700	218,760	2,185	10,223	192,915	82,704	10,001	24,293	541,967
0,63/4	5,040	20,934	20,934	164,070	1,639	7,667	144,686	62,028	7,501	18,220	426,998
0,63/5	6,300	26,167	26,167	131,256	1,311	6,134	115,749	49,623	6,001	14,576	362,707
0,63/6	7,560	31,401	31,401	109,380	1,093	5,112	96,458	41,352	5,001	12,147	323,757
0,63/7	8,820	36,634	36,634	93,754	0,937	4,381	82,678	35,445	4,286	10,411	299,283
0,63/8	10,080	41,868	41,868	82,035	0,820	3,834	72,343	31,014	3,751	9,110	283,862
0,63/9	11,341	47,101	47,101	72,920	0,728	3,408	64,305	27,568	3,334	8,098	274,472
0,63/10	12,601	52,335	52,335	65,628	0,656	3,067	57,875	24,811	3,000	7,288	269,308
0,63/11	13,861	57,569	57,569	59,662	0,596	2,788	52,613	22,556	2,728	6,625	267,214
0,63/12	15,121	62,802	62,802	54,690	0,546	2,556	48,229	20,676	2,500	6,073	267,422
0,63/13	16,381	68,035	68,035	50,483	0,504	2,359	44,519	19,086	2,308	5,606	269,402
0,63/14	17,641	73,269	73,269	46,877	0,468	2,191	41,339	17,722	2,143	5,206	272,776
0,63/15	18,901	78,502	78,502	43,752	0,437	2,045	38,583	16,541	2,000	4,859	277,263
0,63/16	20,161	83,736	83,736	41,018	0,410	1,917	36,172	15,507	1,875	4,555	282,657
0,63/17	21,421	88,969	88,969	38,605	0,386	1,804	34,044	14,595	1,765	4,287	288,793
0,63/18	22,681	94,203	94,203	36,460	0,364	1,704	32,153	13,784	1,667	4,049	295,552
0,63/19	23,941	99,436	99,436	34,541	0,345	1,614	30,460	13,059	1,579	3,836	302,832
0,63/20	25,201	104,670	104,670	32,814	0,328	1,533	28,937	12,406	1,500	3,644	310,559
0,63/21	26,461	109,903	109,903	31,251	0,312	1,460	27,559	11,815	1,429	3,470	318,664
0,63/22	27,721	115,137	115,137	29,831	0,298	1,394	26,307	11,278	1,364	3,313	327,103
0,63/23	28,981	120,370	120,370	28,534	0,285	1,333	25,163	10,788	1,305	3,169	335,824
0,63/24	30,241	125,604	125,604	27,345	0,273	1,278	24,114	10,338	1,250	3,037	344,797
0,63/25	31,501	130,838	130,838	26,251	0,262	1,227	23,150	9,925	1,200	2,915	353,992
B-23: T_{ок}=3, α_p=0,75											
0,75/1	1,260	6,280	6,280	787,537	6,556	30,670	578,746	248,113	30,004	72,880	1665,442
0,75/2	2,520	12,560	12,560	393,769	3,278	15,335	289,373	124,056	15,002	36,440	853,451
0,75/3	3,780	18,841	18,841	262,512	2,185	10,223	192,915	82,704	10,001	24,293	592,001
0,75/4	5,040	25,121	25,121	196,884	1,639	7,667	144,686	62,028	7,501	18,220	468,186
0,75/5	6,300	31,401	31,401	157,507	1,311	6,134	115,749	49,623	6,001	14,576	399,426
0,75/6	7,560	37,681	37,681	131,256	1,093	5,112	96,458	41,352	5,001	12,147	358,193
0,75/7	8,820	43,961	43,961	112,505	0,937	4,381	82,678	35,445	4,286	10,411	332,688

0,75/8	10,080	50,242	50,242	98,442	0,820	3,834	72,343	31,014	3,751	9,110	317,017
0,75/9	11,341	56,522	56,522	87,504	0,728	3,408	64,305	27,568	3,334	8,098	307,898
0,75/10	12,601	62,802	62,802	78,754	0,656	3,067	57,875	24,811	3,000	7,288	303,368
0,75/11	13,861	69,082	69,082	71,594	0,596	2,788	52,613	22,556	2,728	6,625	302,172
0,75/12	15,121	75,362	75,362	65,628	0,546	2,556	48,229	20,676	2,500	6,073	303,480
0,75/13	16,381	81,643	81,643	60,580	0,504	2,359	44,519	19,086	2,308	5,606	306,715
0,75/14	17,641	87,923	87,923	56,253	0,468	2,191	41,339	17,722	2,143	5,206	311,460
0,75/15	18,901	94,203	94,203	52,502	0,437	2,045	38,583	16,541	2,000	4,859	317,415
0,75/16	20,161	100,483	100,483	49,221	0,410	1,917	36,172	15,507	1,875	4,555	324,354
0,75/17	21,421	106,763	106,763	46,326	0,386	1,804	34,044	14,595	1,765	4,287	332,102
0,75/18	22,681	113,044	113,044	43,752	0,364	1,704	32,153	13,784	1,667	4,049	340,526
0,75/19	23,941	119,324	119,324	41,449	0,345	1,614	30,460	13,059	1,579	3,836	349,516
0,75/20	25,201	125,604	125,604	39,377	0,328	1,533	28,937	12,406	1,500	3,644	358,990
0,75/21	26,461	131,884	131,884	37,502	0,312	1,460	27,559	11,815	1,429	3,470	368,877
0,75/22	27,721	138,164	138,164	35,797	0,298	1,394	26,307	11,278	1,364	3,313	379,123
0,75/23	28,981	144,445	144,445	34,241	0,285	1,333	25,163	10,788	1,305	3,169	389,681
0,75/24	30,241	150,725	150,725	32,814	0,273	1,278	24,114	10,338	1,250	3,037	400,508
0,75/25	31,501	157,005	157,005	31,501	0,262	1,227	23,150	9,925	1,200	2,915	411,576
B-24: T_{ок}=3, α_п=0,80											
0,80/1	1,260	6,699	6,699	840,040	6,556	30,670	578,746	248,113	30,004	72,880	1718,783
0,80/2	2,520	13,398	13,398	420,020	3,278	15,335	289,373	124,056	15,002	36,440	881,378
0,80/3	3,780	20,097	20,097	280,013	2,185	10,223	192,915	82,704	10,001	24,293	612,014
0,80/4	5,040	26,796	26,796	210,010	1,639	7,667	144,686	62,028	7,501	18,220	484,662
0,80/5	6,300	33,494	33,494	168,008	1,311	6,134	115,749	49,623	6,001	14,576	414,113
0,80/6	7,560	40,193	40,193	140,007	1,093	5,112	96,458	41,352	5,001	12,147	371,968
0,80/7	8,820	46,892	46,892	120,006	0,937	4,381	82,678	35,445	4,286	10,411	346,051
0,80/8	10,080	53,591	53,591	105,005	0,820	3,834	72,343	31,014	3,751	9,110	330,278
0,80/9	11,341	60,290	60,290	93,338	0,728	3,408	64,305	27,568	3,334	8,098	321,268
0,80/10	12,601	66,989	66,989	84,004	0,656	3,067	57,875	24,811	3,000	7,288	316,992
0,80/11	13,861	73,688	73,688	76,367	0,596	2,788	52,613	22,556	2,728	6,625	316,157
0,80/12	15,121	80,387	80,387	70,003	0,546	2,556	48,229	20,676	2,500	6,073	317,905
0,80/13	16,381	87,085	87,085	64,618	0,504	2,359	44,519	19,086	2,308	5,606	321,637
0,80/14	17,641	93,784	93,784	60,003	0,468	2,191	41,339	17,722	2,143	5,206	326,932
0,80/15	18,901	100,483	100,483	56,003	0,437	2,045	38,583	16,541	2,000	4,859	333,476
0,80/16	20,161	107,182	107,182	52,502	0,410	1,917	36,172	15,507	1,875	4,555	341,033
0,80/17	21,421	113,881	113,881	49,414	0,386	1,804	34,044	14,595	1,765	4,287	349,426
0,80/18	22,681	120,580	120,580	46,669	0,364	1,704	32,153	13,784	1,667	4,049	358,515
0,80/19	23,941	127,279	127,279	44,213	0,345	1,614	30,460	13,059	1,579	3,836	368,190
0,80/20	25,201	133,978	133,978	42,002	0,328	1,533	28,937	12,406	1,500	3,644	378,363
0,80/21	26,461	140,676	140,676	40,002	0,312	1,460	27,559	11,815	1,429	3,470	388,961
0,80/22	27,721	147,375	147,375	38,184	0,298	1,394	26,307	11,278	1,364	3,313	399,932
0,80/23	28,981	154,074	154,074	36,523	0,285	1,333	25,163	10,788	1,305	3,169	411,221
0,80/24	30,241	160,773	160,773	35,002	0,273	1,278	24,114	10,338	1,250	3,037	422,792
0,80/25	31,501	167,472	167,472	33,602	0,262	1,227	23,150	9,925	1,200	2,915	434,611
B-25: T_{ок}=4, α_п=0,5											
0,50/1	1,260	3,140	3,140	525,025	6,556	30,670	578,746	248,113	30,004	72,880	1396,650
0,50/2	2,520	6,280	6,280	262,512	3,278	15,335	289,373	124,056	15,002	36,440	709,634
0,50/3	3,780	9,420	9,420	175,008	2,185	10,223	192,915	82,704	10,001	24,293	485,655
0,50/4	5,040	12,560	12,560	131,256	1,639	7,667	144,686	62,028	7,501	18,220	377,436
0,50/5	6,300	15,700	15,700	105,005	1,311	6,134	115,749	49,623	6,001	14,576	315,522
0,50/6	7,560	18,841	18,841	87,504	1,093	5,112	96,458	41,352	5,001	12,147	276,761
0,50/7	8,820	21,981	21,981	75,004	0,937	4,381	82,678	35,445	4,286	10,411	251,227
0,50/8	10,080	25,121	25,121	65,628	0,820	3,834	72,343	31,014	3,751	9,110	233,961
0,50/9	11,341	28,261	28,261	58,336	0,728	3,408	64,305	27,568	3,334	8,098	222,208
0,50/10	12,601	31,401	31,401	52,502	0,656	3,067	57,875	24,811	3,000	7,288	214,314
0,50/11	13,861	34,541	34,541	47,730	0,596	2,788	52,613	22,556	2,728	6,625	209,226
0,50/12	15,121	37,681	37,681	43,752	0,546	2,556	48,229	20,676	2,500	6,073	206,242
0,50/13	16,381	40,821	40,821	40,387	0,504	2,359	44,519	19,086	2,308	5,606	204,878
0,50/14	17,641	43,961	43,961	37,502	0,468	2,191	41,339	17,722	2,143	5,206	204,785
0,50/15	18,901	47,101	47,101	35,002	0,437	2,045	38,583	16,541	2,000	4,859	205,711
0,50/16	20,161	50,242	50,242	32,814	0,410	1,917	36,172	15,507	1,875	4,555	207,465
0,50/17	21,421	53,382	53,382	30,884	0,386	1,804	34,044	14,595	1,765	4,287	209,898

0,50/18	22,681	56,522	56,522	29,168	0,364	1,704	32,153	13,784	1,667	4,049	212,898
0,50/19	23,941	59,662	59,662	27,633	0,345	1,614	30,460	13,059	1,579	3,836	216,376
0,50/20	25,201	62,802	62,802	26,251	0,328	1,533	28,937	12,406	1,500	3,644	220,260
0,50/21	26,461	65,942	65,942	25,001	0,312	1,460	27,559	11,815	1,429	3,470	224,492
0,50/22	27,721	69,082	69,082	23,865	0,298	1,394	26,307	11,278	1,364	3,313	229,027
0,50/23	28,981	72,222	72,222	22,827	0,285	1,333	25,163	10,788	1,305	3,169	233,821
0,50/24	30,241	75,362	75,362	21,876	0,273	1,278	24,114	10,338	1,250	3,037	238,844
0,50/25	31,501	78,502	78,502	21,001	0,262	1,227	23,150	9,925	1,200	2,915	244,070
B-26: T_{ок}=4, α_p=0,33											
0,33/1	1,260	2,091	2,091	349,666	6,556	30,670	578,746	248,113	30,004	72,880	1219,193
0,33/2	2,520	4,183	4,183	174,833	3,278	15,335	289,373	124,056	15,002	36,440	617,761
0,33/3	3,780	6,274	6,274	116,555	2,185	10,223	192,915	82,704	10,001	24,293	420,910
0,33/4	5,040	8,365	8,365	87,417	1,639	7,667	144,686	62,028	7,501	18,220	325,207
0,33/5	6,300	10,457	10,457	69,933	1,311	6,134	115,749	49,623	6,001	14,576	269,964
0,33/6	7,560	12,548	12,548	58,278	1,093	5,112	96,458	41,352	5,001	12,147	234,949
0,33/7	8,820	14,639	14,639	49,952	0,937	4,381	82,678	35,445	4,286	10,411	211,491
0,33/8	10,080	16,730	16,730	43,708	0,820	3,834	72,343	31,014	3,751	9,110	195,259
0,33/9	11,341	18,822	18,822	38,852	0,728	3,408	64,305	27,568	3,334	8,098	183,846
0,33/10	12,601	20,913	20,913	34,967	0,656	3,067	57,875	24,811	3,000	7,288	175,803
0,33/11	13,861	23,004	23,004	31,788	0,596	2,788	52,613	22,556	2,728	6,625	170,210
0,33/12	15,121	25,096	25,096	29,139	0,546	2,556	48,229	20,676	2,500	6,073	166,459
0,33/13	16,381	27,187	27,187	26,897	0,504	2,359	44,519	19,086	2,308	5,606	164,120
0,33/14	17,641	29,278	29,278	24,976	0,468	2,191	41,339	17,722	2,143	5,206	162,893
0,33/15	18,901	31,370	31,370	23,311	0,437	2,045	38,583	16,541	2,000	4,859	162,558
0,33/16	20,161	33,461	33,461	21,854	0,410	1,917	36,172	15,507	1,875	4,555	162,943
0,33/17	21,421	35,552	35,552	20,569	0,386	1,804	34,044	14,595	1,765	4,287	163,923
0,33/18	22,681	37,644	37,644	19,426	0,364	1,704	32,153	13,784	1,667	4,049	165,400
0,33/19	23,941	39,735	39,735	18,403	0,345	1,614	30,460	13,059	1,579	3,836	167,292
0,33/20	25,201	41,826	41,826	17,483	0,328	1,533	28,937	12,406	1,500	3,644	169,540
0,33/21	26,461	43,917	43,917	16,651	0,312	1,460	27,559	11,815	1,429	3,470	172,092
0,33/22	27,721	46,009	46,009	15,894	0,298	1,394	26,307	11,278	1,364	3,313	174,910
0,33/23	28,981	48,100	48,100	15,203	0,285	1,333	25,163	10,788	1,305	3,169	177,953
0,33/24	30,241	50,191	50,191	14,569	0,273	1,278	24,114	10,338	1,250	3,037	181,195
0,33/25	31,501	52,283	52,283	13,987	0,262	1,227	23,150	9,925	1,200	2,915	184,618
B-27: T_{ок}=4, α_p=0,25											
0,25/1	1,260	1,570	1,570	262,512	6,556	30,670	578,746	248,113	30,004	72,880	1130,997
0,25/2	2,520	3,140	3,140	131,256	3,278	15,335	289,373	124,056	15,002	36,440	572,098
0,25/3	3,780	4,710	4,710	87,504	2,185	10,223	192,915	82,704	10,001	24,293	388,731
0,25/4	5,040	6,280	6,280	65,628	1,639	7,667	144,686	62,028	7,501	18,220	299,248
0,25/5	6,300	7,850	7,850	52,502	1,311	6,134	115,749	49,623	6,001	14,576	247,319
0,25/6	7,560	9,420	9,420	43,752	1,093	5,112	96,458	41,352	5,001	12,147	214,167
0,25/7	8,820	10,990	10,990	37,502	0,937	4,381	82,678	35,445	4,286	10,411	191,743
0,25/8	10,080	12,560	12,560	32,814	0,820	3,834	72,343	31,014	3,751	9,110	176,025
0,25/9	11,341	14,130	14,130	29,168	0,728	3,408	64,305	27,568	3,334	8,098	164,778
0,25/10	12,601	15,700	15,700	26,251	0,656	3,067	57,875	24,811	3,000	7,288	156,661
0,25/11	13,861	17,271	17,271	23,865	0,596	2,788	52,613	22,556	2,728	6,625	150,821
0,25/12	15,121	18,841	18,841	21,876	0,546	2,556	48,229	20,676	2,500	6,073	146,686
0,25/13	16,381	20,411	20,411	20,193	0,504	2,359	44,519	19,086	2,308	5,606	143,864
0,25/14	17,641	21,981	21,981	18,751	0,468	2,191	41,339	17,722	2,143	5,206	142,074
0,25/15	18,901	23,551	23,551	17,501	0,437	2,045	38,583	16,541	2,000	4,859	141,110
0,25/16	20,161	25,121	25,121	16,407	0,410	1,917	36,172	15,507	1,875	4,555	140,816
0,25/17	21,421	26,691	26,691	15,442	0,386	1,804	34,044	14,595	1,765	4,287	141,074
0,25/18	22,681	28,261	28,261	14,584	0,364	1,704	32,153	13,784	1,667	4,049	141,792
0,25/19	23,941	29,831	29,831	13,816	0,345	1,614	30,460	13,059	1,579	3,836	142,897
0,25/20	25,201	31,401	31,401	13,126	0,328	1,533	28,937	12,406	1,500	3,644	144,333
0,25/21	26,461	32,971	32,971	12,501	0,312	1,460	27,559	11,815	1,429	3,470	146,050
0,25/22	27,721	34,541	34,541	11,932	0,298	1,394	26,307	11,278	1,364	3,313	148,012
0,25/23	28,981	36,111	36,111	11,414	0,285	1,333	25,163	10,788	1,305	3,169	150,186
0,25/24	30,241	37,681	37,681	10,938	0,273	1,278	24,114	10,338	1,250	3,037	152,544
0,25/25	31,501	39,251	39,251	10,500	0,262	1,227	23,150	9,925	1,200	2,915	155,067
B-28: T_{ок}=4, α_p=0,20											
0,20/1	1,260	1,256	1,256	210,010	6,556	30,670	578,746	248,113	30,004	72,880	1077,867

0,20/2	2,520	2,512	2,512	105,005	3,278	15,335	289,373	124,056	15,002	36,440	544,591
0,20/3	3,780	3,768	3,768	70,003	2,185	10,223	192,915	82,704	10,001	24,293	369,346
0,20/4	5,040	5,024	5,024	52,502	1,639	7,667	144,686	62,028	7,501	18,220	283,610
0,20/5	6,300	6,280	6,280	42,002	1,311	6,134	115,749	49,623	6,001	14,576	233,679
0,20/6	7,560	7,536	7,536	35,002	1,093	5,112	96,458	41,352	5,001	12,147	201,649
0,20/7	8,820	8,792	8,792	30,001	0,937	4,381	82,678	35,445	4,286	10,411	179,846
0,20/8	10,080	10,048	10,048	26,251	0,820	3,834	72,343	31,014	3,751	9,110	164,438
0,20/9	11,341	11,304	11,304	23,334	0,728	3,408	64,305	27,568	3,334	8,098	153,292
0,20/10	12,601	12,560	12,560	21,001	0,656	3,067	57,875	24,811	3,000	7,288	145,131
0,20/11	13,861	13,816	13,816	19,092	0,596	2,788	52,613	22,556	2,728	6,625	139,138
0,20/12	15,121	15,072	15,072	17,501	0,546	2,556	48,229	20,676	2,500	6,073	134,773
0,20/13	16,381	16,329	16,329	16,155	0,504	2,359	44,519	19,086	2,308	5,606	131,662
0,20/14	17,641	17,585	17,585	15,001	0,468	2,191	41,339	17,722	2,143	5,206	129,532
0,20/15	18,901	18,841	18,841	14,001	0,437	2,045	38,583	16,541	2,000	4,859	128,190
0,20/16	20,161	20,097	20,097	13,126	0,410	1,917	36,172	15,507	1,875	4,555	127,487
0,20/17	21,421	21,353	21,353	12,354	0,386	1,804	34,044	14,595	1,765	4,287	127,310
0,20/18	22,681	22,609	22,609	11,667	0,364	1,704	32,153	13,784	1,667	4,049	127,571
0,20/19	23,941	23,865	23,865	11,053	0,345	1,614	30,460	13,059	1,579	3,836	128,202
0,20/20	25,201	25,121	25,121	10,500	0,328	1,533	28,937	12,406	1,500	3,644	129,147
0,20/21	26,461	26,377	26,377	10,000	0,312	1,460	27,559	11,815	1,429	3,470	130,361
0,20/22	27,721	27,633	27,633	9,546	0,298	1,394	26,307	11,278	1,364	3,313	131,810
0,20/23	28,981	28,889	28,889	9,131	0,285	1,333	25,163	10,788	1,305	3,169	133,459
0,20/24	30,241	30,145	30,145	8,750	0,273	1,278	24,114	10,338	1,250	3,037	135,284
0,20/25	31,501	31,401	31,401	8,400	0,262	1,227	23,150	9,925	1,200	2,915	137,267
B-29: T_{ок}=4, α_p=0,67											
0,67/1	1,260	4,189	4,189	700,383	6,556	30,670	578,746	248,113	30,004	72,880	1574,106
0,67/2	2,520	8,378	8,378	350,191	3,278	15,335	289,373	124,056	15,002	36,440	801,509
0,67/3	3,780	12,567	12,567	233,461	2,185	10,223	192,915	82,704	10,001	24,293	550,402
0,67/4	5,040	16,756	16,756	175,096	1,639	7,667	144,686	62,028	7,501	18,220	429,668
0,67/5	6,300	20,944	20,944	140,077	1,311	6,134	115,749	49,623	6,001	14,576	361,082
0,67/6	7,560	25,133	25,133	116,730	1,093	5,112	96,458	41,352	5,001	12,147	318,571
0,67/7	8,820	29,322	29,322	100,055	0,937	4,381	82,678	35,445	4,286	10,411	290,960
0,67/8	10,080	33,511	33,511	87,548	0,820	3,834	72,343	31,014	3,751	9,110	272,661
0,67/9	11,341	37,700	37,700	77,820	0,728	3,408	64,305	27,568	3,334	8,098	260,570
0,67/10	12,601	41,889	41,889	70,038	0,656	3,067	57,875	24,811	3,000	7,288	252,826
0,67/11	13,861	46,078	46,078	63,671	0,596	2,788	52,613	22,556	2,728	6,625	248,241
0,67/12	15,121	50,267	50,267	58,365	0,546	2,556	48,229	20,676	2,500	6,073	246,027
0,67/13	16,381	54,456	54,456	53,876	0,504	2,359	44,519	19,086	2,308	5,606	245,637
0,67/14	17,641	58,645	58,645	50,027	0,468	2,191	41,339	17,722	2,143	5,206	246,678
0,67/15	18,901	62,833	62,833	46,692	0,437	2,045	38,583	16,541	2,000	4,859	248,865
0,67/16	20,161	67,022	67,022	43,774	0,410	1,917	36,172	15,507	1,875	4,555	251,985
0,67/17	21,421	71,211	71,211	41,199	0,386	1,804	34,044	14,595	1,765	4,287	255,871
0,67/18	22,681	75,400	75,400	38,910	0,364	1,704	32,153	13,784	1,667	4,049	260,396
0,67/19	23,941	79,589	79,589	36,862	0,345	1,614	30,460	13,059	1,579	3,836	265,459
0,67/20	25,201	83,778	83,778	35,019	0,328	1,533	28,937	12,406	1,500	3,644	270,980
0,67/21	26,461	87,967	87,967	33,352	0,312	1,460	27,559	11,815	1,429	3,470	276,893
0,67/22	27,721	92,156	92,156	31,836	0,298	1,394	26,307	11,278	1,364	3,313	283,146
0,67/23	28,981	96,345	96,345	30,451	0,285	1,333	25,163	10,788	1,305	3,169	289,691
0,67/24	30,241	100,533	100,533	29,183	0,273	1,278	24,114	10,338	1,250	3,037	296,493
0,67/25	31,501	104,722	104,722	28,015	0,262	1,227	23,150	9,925	1,200	2,915	303,524
B-30: T_{ок}=4, α_p=0,63											
0,63/1	1,260	3,925	3,925	656,281	6,556	30,670	578,746	248,113	30,004	72,880	1529,476
0,63/2	2,520	7,850	7,850	328,140	3,278	15,335	289,373	124,056	15,002	36,440	778,402
0,63/3	3,780	11,775	11,775	218,760	2,185	10,223	192,915	82,704	10,001	24,293	534,117
0,63/4	5,040	15,700	15,700	164,070	1,639	7,667	144,686	62,028	7,501	18,220	416,530
0,63/5	6,300	19,626	19,626	131,256	1,311	6,134	115,749	49,623	6,001	14,576	349,625
0,63/6	7,560	23,551	23,551	109,380	1,093	5,112	96,458	41,352	5,001	12,147	308,057
0,63/7	8,820	27,476	27,476	93,754	0,937	4,381	82,678	35,445	4,286	10,411	280,967
0,63/8	10,080	31,401	31,401	82,035	0,820	3,834	72,343	31,014	3,751	9,110	262,928
0,63/9	11,341	35,326	35,326	72,920	0,728	3,408	64,305	27,568	3,334	8,098	250,922
0,63/10	12,601	39,251	39,251	65,628	0,656	3,067	57,875	24,811	3,000	7,288	243,140
0,63/11	13,861	43,176	43,176	59,662	0,596	2,788	52,613	22,556	2,728	6,625	238,428

0,63/12	15,121	47,101	47,101	54,690	0,546	2,556	48,229	20,676	2,500	6,073	236,020
0,63/13	16,381	51,027	51,027	50,483	0,504	2,359	44,519	19,086	2,308	5,606	235,386
0,63/14	17,641	54,952	54,952	46,877	0,468	2,191	41,339	17,722	2,143	5,206	236,142
0,63/15	18,901	58,877	58,877	43,752	0,437	2,045	38,583	16,541	2,000	4,859	238,013
0,63/16	20,161	62,802	62,802	41,018	0,410	1,917	36,172	15,507	1,875	4,555	240,789
0,63/17	21,421	66,727	66,727	38,605	0,386	1,804	34,044	14,595	1,765	4,287	244,309
0,63/18	22,681	70,652	70,652	36,460	0,364	1,704	32,153	13,784	1,667	4,049	248,450
0,63/19	23,941	74,577	74,577	34,541	0,345	1,614	30,460	13,059	1,579	3,836	253,114
0,63/20	25,201	78,502	78,502	32,814	0,328	1,533	28,937	12,406	1,500	3,644	258,223
0,63/21	26,461	82,428	82,428	31,251	0,312	1,460	27,559	11,815	1,429	3,470	263,714
0,63/22	27,721	86,353	86,353	29,831	0,298	1,394	26,307	11,278	1,364	3,313	269,535
0,63/23	28,981	90,278	90,278	28,534	0,285	1,333	25,163	10,788	1,305	3,169	275,640
0,63/24	30,241	94,203	94,203	27,345	0,273	1,278	24,114	10,338	1,250	3,037	281,995
0,63/25	31,501	98,128	98,128	26,251	0,262	1,227	23,150	9,925	1,200	2,915	288,572
B-31: T_{ок}=4, α_p=0,75											
0,75/1	1,260	4,710	4,710	787,537	6,556	30,670	578,746	248,113	30,004	72,880	1662,302
0,75/2	2,520	9,420	9,420	393,769	3,278	15,335	289,373	124,056	15,002	36,440	847,171
0,75/3	3,780	14,130	14,130	262,512	2,185	10,223	192,915	82,704	10,001	24,293	582,579
0,75/4	5,040	18,841	18,841	196,884	1,639	7,667	144,686	62,028	7,501	18,220	455,626
0,75/5	6,300	23,551	23,551	157,507	1,311	6,134	115,749	49,623	6,001	14,576	383,726
0,75/6	7,560	28,261	28,261	131,256	1,093	5,112	96,458	41,352	5,001	12,147	339,353
0,75/7	8,820	32,971	32,971	112,505	0,937	4,381	82,678	35,445	4,286	10,411	310,708
0,75/8	10,080	37,681	37,681	98,442	0,820	3,834	72,343	31,014	3,751	9,110	291,895
0,75/9	11,341	42,391	42,391	87,504	0,728	3,408	64,305	27,568	3,334	8,098	279,636
0,75/10	12,601	47,101	47,101	78,754	0,656	3,067	57,875	24,811	3,000	7,288	271,966
0,75/11	13,861	51,812	51,812	71,594	0,596	2,788	52,613	22,556	2,728	6,625	267,632
0,75/12	15,121	56,522	56,522	65,628	0,546	2,556	48,229	20,676	2,500	6,073	265,800
0,75/13	16,381	61,232	61,232	60,580	0,504	2,359	44,519	19,086	2,308	5,606	265,893
0,75/14	17,641	65,942	65,942	56,253	0,468	2,191	41,339	17,722	2,143	5,206	267,498
0,75/15	18,901	70,652	70,652	52,502	0,437	2,045	38,583	16,541	2,000	4,859	270,313
0,75/16	20,161	75,362	75,362	49,221	0,410	1,917	36,172	15,507	1,875	4,555	274,112
0,75/17	21,421	80,073	80,073	46,326	0,386	1,804	34,044	14,595	1,765	4,287	278,722
0,75/18	22,681	84,783	84,783	43,752	0,364	1,704	32,153	13,784	1,667	4,049	284,004
0,75/19	23,941	89,493	89,493	41,449	0,345	1,614	30,460	13,059	1,579	3,836	289,854
0,75/20	25,201	94,203	94,203	39,377	0,328	1,533	28,937	12,406	1,500	3,644	296,188
0,75/21	26,461	98,913	98,913	37,502	0,312	1,460	27,559	11,815	1,429	3,470	302,935
0,75/22	27,721	103,623	103,623	35,797	0,298	1,394	26,307	11,278	1,364	3,313	310,041
0,75/23	28,981	108,333	108,333	34,241	0,285	1,333	25,163	10,788	1,305	3,169	317,457
0,75/24	30,241	113,044	113,044	32,814	0,273	1,278	24,114	10,338	1,250	3,037	325,146
0,75/25	31,501	117,754	117,754	31,501	0,262	1,227	23,150	9,925	1,200	2,915	333,074
B-32: T_{ок}=4, α_p=0,80											
0,80/1	1,260	5,024	5,024	840,040	6,556	30,670	578,746	248,113	30,004	72,880	1715,433
0,80/2	2,520	10,048	10,048	420,020	3,278	15,335	289,373	124,056	15,002	36,440	874,678
0,80/3	3,780	15,072	15,072	280,013	2,185	10,223	192,915	82,704	10,001	24,293	601,964
0,80/4	5,040	20,097	20,097	210,010	1,639	7,667	144,686	62,028	7,501	18,220	471,264
0,80/5	6,300	25,121	25,121	168,008	1,311	6,134	115,749	49,623	6,001	14,576	397,367
0,80/6	7,560	30,145	30,145	140,007	1,093	5,112	96,458	41,352	5,001	12,147	351,872
0,80/7	8,820	35,169	35,169	120,006	0,937	4,381	82,678	35,445	4,286	10,411	322,605
0,80/8	10,080	40,193	40,193	105,005	0,820	3,834	72,343	31,014	3,751	9,110	303,482
0,80/9	11,341	45,217	45,217	93,338	0,728	3,408	64,305	27,568	3,334	8,098	291,122
0,80/10	12,601	50,242	50,242	84,004	0,656	3,067	57,875	24,811	3,000	7,288	283,498
0,80/11	13,861	55,266	55,266	76,367	0,596	2,788	52,613	22,556	2,728	6,625	279,313
0,80/12	15,121	60,290	60,290	70,003	0,546	2,556	48,229	20,676	2,500	6,073	277,711
0,80/13	16,381	65,314	65,314	64,618	0,504	2,359	44,519	19,086	2,308	5,606	278,095
0,80/14	17,641	70,338	70,338	60,003	0,468	2,191	41,339	17,722	2,143	5,206	280,040
0,80/15	18,901	75,362	75,362	56,003	0,437	2,045	38,583	16,541	2,000	4,859	283,234
0,80/16	20,161	80,387	80,387	52,502	0,410	1,917	36,172	15,507	1,875	4,555	287,443
0,80/17	21,421	85,411	85,411	49,414	0,386	1,804	34,044	14,595	1,765	4,287	292,486
0,80/18	22,681	90,435	90,435	46,669	0,364	1,704	32,153	13,784	1,667	4,049	298,225
0,80/19	23,941	95,459	95,459	44,213	0,345	1,614	30,460	13,059	1,579	3,836	304,550
0,80/20	25,201	100,483	100,483	42,002	0,328	1,533	28,937	12,406	1,500	3,644	311,373
0,80/21	26,461	105,507	105,507	40,002	0,312	1,460	27,559	11,815	1,429	3,470	318,623

0,80/22	27,721	110,532	110,532	38,184	0,298	1,394	26,307	11,278	1,364	3,313	326,246
0,80/23	28,981	115,556	115,556	36,523	0,285	1,333	25,163	10,788	1,305	3,169	334,185
0,80/24	30,241	120,580	120,580	35,002	0,273	1,278	24,114	10,338	1,250	3,037	342,406
0,80/25	31,501	125,604	125,604	33,602	0,262	1,227	23,150	9,925	1,200	2,915	350,875
B-33: T_{ок}=5, α_p=0,50											
0,50/1	1,260	2,512	2,512	525,025	6,556	30,670	578,746	248,113	30,004	72,880	1395,394
0,50/2	2,520	5,024	5,024	262,512	3,278	15,335	289,373	124,056	15,002	36,440	707,122
0,50/3	3,780	7,536	7,536	175,008	2,185	10,223	192,915	82,704	10,001	24,293	481,887
0,50/4	5,040	10,048	10,048	131,256	1,639	7,667	144,686	62,028	7,501	18,220	372,412
0,50/5	6,300	12,560	12,560	105,005	1,311	6,134	115,749	49,623	6,001	14,576	309,242
0,50/6	7,560	15,072	15,072	87,504	1,093	5,112	96,458	41,352	5,001	12,147	269,223
0,50/7	8,820	17,585	17,585	75,004	0,937	4,381	82,678	35,445	4,286	10,411	242,435
0,50/8	10,080	20,097	20,097	65,628	0,820	3,834	72,343	31,014	3,751	9,110	223,913
0,50/9	11,341	22,609	22,609	58,336	0,728	3,408	64,305	27,568	3,334	8,098	210,904
0,50/10	12,601	25,121	25,121	52,502	0,656	3,067	57,875	24,811	3,000	7,288	201,754
0,50/11	13,861	27,633	27,633	47,730	0,596	2,788	52,613	22,556	2,728	6,625	195,410
0,50/12	15,121	30,145	30,145	43,752	0,546	2,556	48,229	20,676	2,500	6,073	191,170
0,50/13	16,381	32,657	32,657	40,387	0,504	2,359	44,519	19,086	2,308	5,606	188,550
0,50/14	17,641	35,169	35,169	37,502	0,468	2,191	41,339	17,722	2,143	5,206	187,201
0,50/15	18,901	37,681	37,681	35,002	0,437	2,045	38,583	16,541	2,000	4,859	186,871
0,50/16	20,161	40,193	40,193	32,814	0,410	1,917	36,172	15,507	1,875	4,555	187,367
0,50/17	21,421	42,705	42,705	30,884	0,386	1,804	34,044	14,595	1,765	4,287	188,544
0,50/18	22,681	45,217	45,217	29,168	0,364	1,704	32,153	13,784	1,667	4,049	190,288
0,50/19	23,941	47,730	47,730	27,633	0,345	1,614	30,460	13,059	1,579	3,836	192,512
0,50/20	25,201	50,242	50,242	26,251	0,328	1,533	28,937	12,406	1,500	3,644	195,140
0,50/21	26,461	52,754	52,754	25,001	0,312	1,460	27,559	11,815	1,429	3,470	198,116
0,50/22	27,721	55,266	55,266	23,865	0,298	1,394	26,307	11,278	1,364	3,313	201,395
0,50/23	28,981	57,778	57,778	22,827	0,285	1,333	25,163	10,788	1,305	3,169	204,933
0,50/24	30,241	60,290	60,290	21,876	0,273	1,278	24,114	10,338	1,250	3,037	208,700
0,50/25	31,501	62,802	62,802	21,001	0,262	1,227	23,150	9,925	1,200	2,915	212,670
B-34: T_{ок}=5, α_p=0,33											
0,33/1	1,260	1,673	1,673	349,666	6,556	30,670	578,746	248,113	30,004	72,880	1218,357
0,33/2	2,520	3,346	3,346	174,833	3,278	15,335	289,373	124,056	15,002	36,440	616,087
0,33/3	3,780	5,019	5,019	116,555	2,185	10,223	192,915	82,704	10,001	24,293	418,400
0,33/4	5,040	6,692	6,692	87,417	1,639	7,667	144,686	62,028	7,501	18,220	321,861
0,33/5	6,300	8,365	8,365	69,933	1,311	6,134	115,749	49,623	6,001	14,576	265,780
0,33/6	7,560	10,038	10,038	58,278	1,093	5,112	96,458	41,352	5,001	12,147	229,929
0,33/7	8,820	11,711	11,711	49,952	0,937	4,381	82,678	35,445	4,286	10,411	205,635
0,33/8	10,080	13,384	13,384	43,708	0,820	3,834	72,343	31,014	3,751	9,110	188,567
0,33/9	11,341	15,057	15,057	38,852	0,728	3,408	64,305	27,568	3,334	8,098	176,316
0,33/10	12,601	16,730	16,730	34,967	0,656	3,067	57,875	24,811	3,000	7,288	167,437
0,33/11	13,861	18,403	18,403	31,788	0,596	2,788	52,613	22,556	2,728	6,625	161,008
0,33/12	15,121	20,077	20,077	29,139	0,546	2,556	48,229	20,676	2,500	6,073	156,421
0,33/13	16,381	21,750	21,750	26,897	0,504	2,359	44,519	19,086	2,308	5,606	153,246
0,33/14	17,641	23,423	23,423	24,976	0,468	2,191	41,339	17,722	2,143	5,206	151,183
0,33/15	18,901	25,096	25,096	23,311	0,437	2,045	38,583	16,541	2,000	4,859	150,010
0,33/16	20,161	26,769	26,769	21,854	0,410	1,917	36,172	15,507	1,875	4,555	149,559
0,33/17	21,421	28,442	28,442	20,569	0,386	1,804	34,044	14,595	1,765	4,287	149,703
0,33/18	22,681	30,115	30,115	19,426	0,364	1,704	32,153	13,784	1,667	4,049	150,342
0,33/19	23,941	31,788	31,788	18,403	0,345	1,614	30,460	13,059	1,579	3,836	151,398
0,33/20	25,201	33,461	33,461	17,483	0,328	1,533	28,937	12,406	1,500	3,644	152,810
0,33/21	26,461	35,134	35,134	16,651	0,312	1,460	27,559	11,815	1,429	3,470	154,526
0,33/22	27,721	36,807	36,807	15,894	0,298	1,394	26,307	11,278	1,364	3,313	156,506
0,33/23	28,981	38,480	38,480	15,203	0,285	1,333	25,163	10,788	1,305	3,169	158,713
0,33/24	30,241	40,153	40,153	14,569	0,273	1,278	24,114	10,338	1,250	3,037	161,119
0,33/25	31,501	41,826	41,826	13,987	0,262	1,227	23,150	9,925	1,200	2,915	163,704
B-35: T_{ок}=5, α_p=0,25											
0,25/1	1,260	1,256	1,256	262,512	6,556	30,670	578,746	248,113	30,004	72,880	1130,369
0,25/2	2,520	2,512	2,512	131,256	3,278	15,335	289,373	124,056	15,002	36,440	570,842
0,25/3	3,780	3,768	3,768	87,504	2,185	10,223	192,915	82,704	10,001	24,293	386,847
0,25/4	5,040	5,024	5,024	65,628	1,639	7,667	144,686	62,028	7,501	18,220	296,736
0,25/5	6,300	6,280	6,280	52,502	1,311	6,134	115,749	49,623	6,001	14,576	244,179

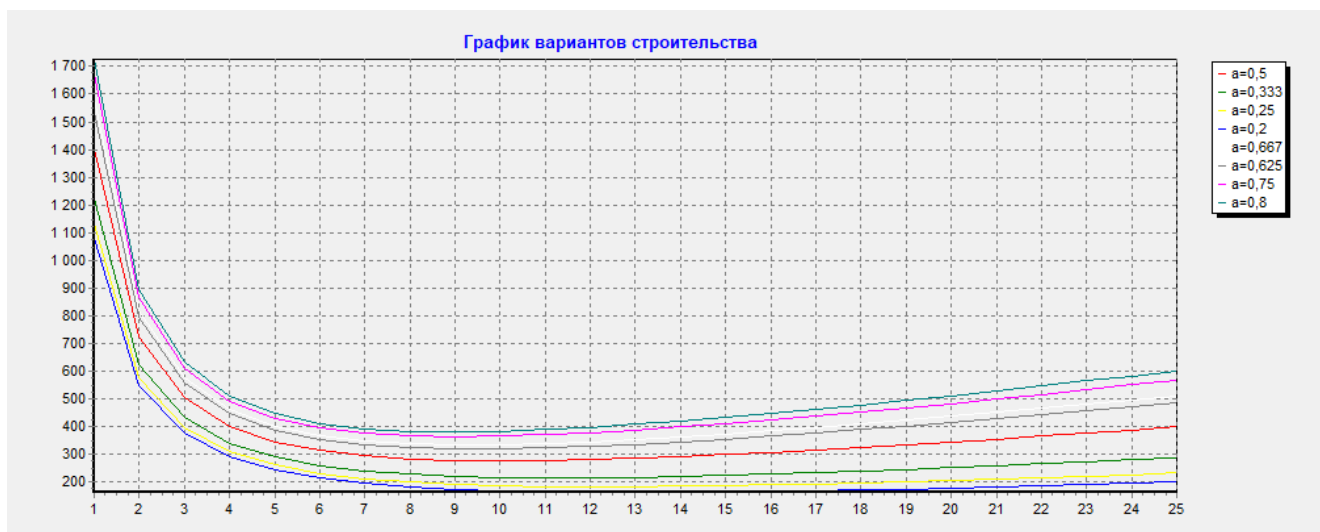
0,25/6	7,560	7,536	7,536	43,752	1,093	5,112	96,458	41,352	5,001	12,147	210,399
0,25/7	8,820	8,792	8,792	37,502	0,937	4,381	82,678	35,445	4,286	10,411	187,347
0,25/8	10,080	10,048	10,048	32,814	0,820	3,834	72,343	31,014	3,751	9,110	171,001
0,25/9	11,341	11,304	11,304	29,168	0,728	3,408	64,305	27,568	3,334	8,098	159,126
0,25/10	12,601	12,560	12,560	26,251	0,656	3,067	57,875	24,811	3,000	7,288	150,381
0,25/11	13,861	13,816	13,816	23,865	0,596	2,788	52,613	22,556	2,728	6,625	143,911
0,25/12	15,121	15,072	15,072	21,876	0,546	2,556	48,229	20,676	2,500	6,073	139,148
0,25/13	16,381	16,329	16,329	20,193	0,504	2,359	44,519	19,086	2,308	5,606	135,700
0,25/14	17,641	17,585	17,585	18,751	0,468	2,191	41,339	17,722	2,143	5,206	133,282
0,25/15	18,901	18,841	18,841	17,501	0,437	2,045	38,583	16,541	2,000	4,859	131,690
0,25/16	20,161	20,097	20,097	16,407	0,410	1,917	36,172	15,507	1,875	4,555	130,768
0,25/17	21,421	21,353	21,353	15,442	0,386	1,804	34,044	14,595	1,765	4,287	130,398
0,25/18	22,681	22,609	22,609	14,584	0,364	1,704	32,153	13,784	1,667	4,049	130,488
0,25/19	23,941	23,865	23,865	13,816	0,345	1,614	30,460	13,059	1,579	3,836	130,965
0,25/20	25,201	25,121	25,121	13,126	0,328	1,533	28,937	12,406	1,500	3,644	131,773
0,25/21	26,461	26,377	26,377	12,501	0,312	1,460	27,559	11,815	1,429	3,470	132,862
0,25/22	27,721	27,633	27,633	11,932	0,298	1,394	26,307	11,278	1,364	3,313	134,196
0,25/23	28,981	28,889	28,889	11,414	0,285	1,333	25,163	10,788	1,305	3,169	135,742
0,25/24	30,241	30,145	30,145	10,938	0,273	1,278	24,114	10,338	1,250	3,037	137,472
0,25/25	31,501	31,401	31,401	10,500	0,262	1,227	23,150	9,925	1,200	2,915	139,367
B-36: T_{ок}=5, α_p=0,20											
0,20/1	1,260	1,005	1,005	210,010	6,556	30,670	578,746	248,113	30,004	72,880	1077,365
0,20/2	2,520	2,010	2,010	105,005	3,278	15,335	289,373	124,056	15,002	36,440	543,587
0,20/3	3,780	3,014	3,014	70,003	2,185	10,223	192,915	82,704	10,001	24,293	367,838
0,20/4	5,040	4,019	4,019	52,502	1,639	7,667	144,686	62,028	7,501	18,220	281,600
0,20/5	6,300	5,024	5,024	42,002	1,311	6,134	115,749	49,623	6,001	14,576	231,167
0,20/6	7,560	6,029	6,029	35,002	1,093	5,112	96,458	41,352	5,001	12,147	198,635
0,20/7	8,820	7,034	7,034	30,001	0,937	4,381	82,678	35,445	4,286	10,411	176,330
0,20/8	10,080	8,039	8,039	26,251	0,820	3,834	72,343	31,014	3,751	9,110	160,420
0,20/9	11,341	9,043	9,043	23,334	0,728	3,408	64,305	27,568	3,334	8,098	148,770
0,20/10	12,601	10,048	10,048	21,001	0,656	3,067	57,875	24,811	3,000	7,288	140,107
0,20/11	13,861	11,053	11,053	19,092	0,596	2,788	52,613	22,556	2,728	6,625	133,612
0,20/12	15,121	12,058	12,058	17,501	0,546	2,556	48,229	20,676	2,500	6,073	128,745
0,20/13	16,381	13,063	13,063	16,155	0,504	2,359	44,519	19,086	2,308	5,606	125,130
0,20/14	17,641	14,068	14,068	15,001	0,468	2,191	41,339	17,722	2,143	5,206	122,498
0,20/15	18,901	15,072	15,072	14,001	0,437	2,045	38,583	16,541	2,000	4,859	120,652
0,20/16	20,161	16,077	16,077	13,126	0,410	1,917	36,172	15,507	1,875	4,555	119,447
0,20/17	21,421	17,082	17,082	12,354	0,386	1,804	34,044	14,595	1,765	4,287	118,768
0,20/18	22,681	18,087	18,087	11,667	0,364	1,704	32,153	13,784	1,667	4,049	118,527
0,20/19	23,941	19,092	19,092	11,053	0,345	1,614	30,460	13,059	1,579	3,836	118,656
0,20/20	25,201	20,097	20,097	10,500	0,328	1,533	28,937	12,406	1,500	3,644	119,099
0,20/21	26,461	21,101	21,101	10,000	0,312	1,460	27,559	11,815	1,429	3,470	119,809
0,20/22	27,721	22,106	22,106	9,546	0,298	1,394	26,307	11,278	1,364	3,313	120,756
0,20/23	28,981	23,111	23,111	9,131	0,285	1,333	25,163	10,788	1,305	3,169	121,903
0,20/24	30,241	24,116	24,116	8,750	0,273	1,278	24,114	10,338	1,250	3,037	123,226
0,20/25	31,501	25,121	25,121	8,400	0,262	1,227	23,150	9,925	1,200	2,915	124,707
B-37: T_{ок}=5, α_p=0,67											
0,67/1	1,260	3,351	3,351	700,383	6,556	30,670	578,746	248,113	30,004	72,880	1572,430
0,67/2	2,520	6,702	6,702	350,191	3,278	15,335	289,373	124,056	15,002	36,440	798,157
0,67/3	3,780	10,053	10,053	233,461	2,185	10,223	192,915	82,704	10,001	24,293	545,374
0,67/4	5,040	13,404	13,404	175,096	1,639	7,667	144,686	62,028	7,501	18,220	422,964
0,67/5	6,300	16,756	16,756	140,077	1,311	6,134	115,749	49,623	6,001	14,576	352,706
0,67/6	7,560	20,107	20,107	116,730	1,093	5,112	96,458	41,352	5,001	12,147	308,519
0,67/7	8,820	23,458	23,458	100,055	0,937	4,381	82,678	35,445	4,286	10,411	279,232
0,67/8	10,080	26,809	26,809	87,548	0,820	3,834	72,343	31,014	3,751	9,110	259,257
0,67/9	11,341	30,160	30,160	77,820	0,728	3,408	64,305	27,568	3,334	8,098	245,490
0,67/10	12,601	33,511	33,511	70,038	0,656	3,067	57,875	24,811	3,000	7,288	236,070
0,67/11	13,861	36,862	36,862	63,671	0,596	2,788	52,613	22,556	2,728	6,625	229,809
0,67/12	15,121	40,213	40,213	58,365	0,546	2,556	48,229	20,676	2,500	6,073	225,919
0,67/13	16,381	43,564	43,564	53,876	0,504	2,359	44,519	19,086	2,308	5,606	223,853
0,67/14	17,641	46,916	46,916	50,027	0,468	2,191	41,339	17,722	2,143	5,206	223,220
0,67/15	18,901	50,267	50,267	46,692	0,437	2,045	38,583	16,541	2,000	4,859	223,733

0,67/16	20,161	53,618	53,618	43,774	0,410	1,917	36,172	15,507	1,875	4,555	225,177
0,67/17	21,421	56,969	56,969	41,199	0,386	1,804	34,044	14,595	1,765	4,287	227,387
0,67/18	22,681	60,320	60,320	38,910	0,364	1,704	32,153	13,784	1,667	4,049	230,236
0,67/19	23,941	63,671	63,671	36,862	0,345	1,614	30,460	13,059	1,579	3,836	233,623
0,67/20	25,201	67,022	67,022	35,019	0,328	1,533	28,937	12,406	1,500	3,644	237,468
0,67/21	26,461	70,373	70,373	33,352	0,312	1,460	27,559	11,815	1,429	3,470	241,705
0,67/22	27,721	73,725	73,725	31,836	0,298	1,394	26,307	11,278	1,364	3,313	246,284
0,67/23	28,981	77,076	77,076	30,451	0,285	1,333	25,163	10,788	1,305	3,169	251,153
0,67/24	30,241	80,427	80,427	29,183	0,273	1,278	24,114	10,338	1,250	3,037	256,281
0,67/25	31,501	83,778	83,778	28,015	0,262	1,227	23,150	9,925	1,200	2,915	261,636
B-38: T_{ок}=5, α_р=0,63											
0,63/1	1,260	3,140	3,140	656,281	6,556	30,670	578,746	248,113	30,004	72,880	1527,906
0,63/2	2,520	6,280	6,280	328,140	3,278	15,335	289,373	124,056	15,002	36,440	775,262
0,63/3	3,780	9,420	9,420	218,760	2,185	10,223	192,915	82,704	10,001	24,293	529,407
0,63/4	5,040	12,560	12,560	164,070	1,639	7,667	144,686	62,028	7,501	18,220	410,250
0,63/5	6,300	15,700	15,700	131,256	1,311	6,134	115,749	49,623	6,001	14,576	341,773
0,63/6	7,560	18,841	18,841	109,380	1,093	5,112	96,458	41,352	5,001	12,147	298,637
0,63/7	8,820	21,981	21,981	93,754	0,937	4,381	82,678	35,445	4,286	10,411	269,977
0,63/8	10,080	25,121	25,121	82,035	0,820	3,834	72,343	31,014	3,751	9,110	250,368
0,63/9	11,341	28,261	28,261	72,920	0,728	3,408	64,305	27,568	3,334	8,098	236,792
0,63/10	12,601	31,401	31,401	65,628	0,656	3,067	57,875	24,811	3,000	7,288	227,440
0,63/11	13,861	34,541	34,541	59,662	0,596	2,788	52,613	22,556	2,728	6,625	221,158
0,63/12	15,121	37,681	37,681	54,690	0,546	2,556	48,229	20,676	2,500	6,073	217,180
0,63/13	16,381	40,821	40,821	50,483	0,504	2,359	44,519	19,086	2,308	5,606	214,974
0,63/14	17,641	43,961	43,961	46,877	0,468	2,191	41,339	17,722	2,143	5,206	214,160
0,63/15	18,901	47,101	47,101	43,752	0,437	2,045	38,583	16,541	2,000	4,859	214,461
0,63/16	20,161	50,242	50,242	41,018	0,410	1,917	36,172	15,507	1,875	4,555	215,669
0,63/17	21,421	53,382	53,382	38,605	0,386	1,804	34,044	14,595	1,765	4,287	217,619
0,63/18	22,681	56,522	56,522	36,460	0,364	1,704	32,153	13,784	1,667	4,049	220,190
0,63/19	23,941	59,662	59,662	34,541	0,345	1,614	30,460	13,059	1,579	3,836	223,284
0,63/20	25,201	62,802	62,802	32,814	0,328	1,533	28,937	12,406	1,500	3,644	226,823
0,63/21	26,461	65,942	65,942	31,251	0,312	1,460	27,559	11,815	1,429	3,470	230,742
0,63/22	27,721	69,082	69,082	29,831	0,298	1,394	26,307	11,278	1,364	3,313	234,993
0,63/23	28,981	72,222	72,222	28,534	0,285	1,333	25,163	10,788	1,305	3,169	239,528
0,63/24	30,241	75,362	75,362	27,345	0,273	1,278	24,114	10,338	1,250	3,037	244,313
0,63/25	31,501	78,502	78,502	26,251	0,262	1,227	23,150	9,925	1,200	2,915	249,320
B-39: T_{ок}=5, α_р=0,75											
0,75/1	1,260	3,768	3,768	787,537	6,556	30,670	578,746	248,113	30,004	72,880	1660,418
0,75/2	2,520	7,536	7,536	393,769	3,278	15,335	289,373	124,056	15,002	36,440	843,403
0,75/3	3,780	11,304	11,304	262,512	2,185	10,223	192,915	82,704	10,001	24,293	576,927
0,75/4	5,040	15,072	15,072	196,884	1,639	7,667	144,686	62,028	7,501	18,220	448,088
0,75/5	6,300	18,841	18,841	157,507	1,311	6,134	115,749	49,623	6,001	14,576	374,306
0,75/6	7,560	22,609	22,609	131,256	1,093	5,112	96,458	41,352	5,001	12,147	328,049
0,75/7	8,820	26,377	26,377	112,505	0,937	4,381	82,678	35,445	4,286	10,411	297,520
0,75/8	10,080	30,145	30,145	98,442	0,820	3,834	72,343	31,014	3,751	9,110	276,823
0,75/9	11,341	33,913	33,913	87,504	0,728	3,408	64,305	27,568	3,334	8,098	262,680
0,75/10	12,601	37,681	37,681	78,754	0,656	3,067	57,875	24,811	3,000	7,288	253,126
0,75/11	13,861	41,449	41,449	71,594	0,596	2,788	52,613	22,556	2,728	6,625	246,906
0,75/12	15,121	45,217	45,217	65,628	0,546	2,556	48,229	20,676	2,500	6,073	243,190
0,75/13	16,381	48,986	48,986	60,580	0,504	2,359	44,519	19,086	2,308	5,606	241,401
0,75/14	17,641	52,754	52,754	56,253	0,468	2,191	41,339	17,722	2,143	5,206	241,122
0,75/15	18,901	56,522	56,522	52,502	0,437	2,045	38,583	16,541	2,000	4,859	242,053
0,75/16	20,161	60,290	60,290	49,221	0,410	1,917	36,172	15,507	1,875	4,555	243,968
0,75/17	21,421	64,058	64,058	46,326	0,386	1,804	34,044	14,595	1,765	4,287	246,692
0,75/18	22,681	67,826	67,826	43,752	0,364	1,704	32,153	13,784	1,667	4,049	250,090
0,75/19	23,941	71,594	71,594	41,449	0,345	1,614	30,460	13,059	1,579	3,836	254,056
0,75/20	25,201	75,362	75,362	39,377	0,328	1,533	28,937	12,406	1,500	3,644	258,506
0,75/21	26,461	79,131	79,131	37,502	0,312	1,460	27,559	11,815	1,429	3,470	263,371
0,75/22	27,721	82,899	82,899	35,797	0,298	1,394	26,307	11,278	1,364	3,313	268,593
0,75/23	28,981	86,667	86,667	34,241	0,285	1,333	25,163	10,788	1,305	3,169	274,125
0,75/24	30,241	90,435	90,435	32,814	0,273	1,278	24,114	10,338	1,250	3,037	279,928
0,75/25	31,501	94,203	94,203	31,501	0,262	1,227	23,150	9,925	1,200	2,915	285,972

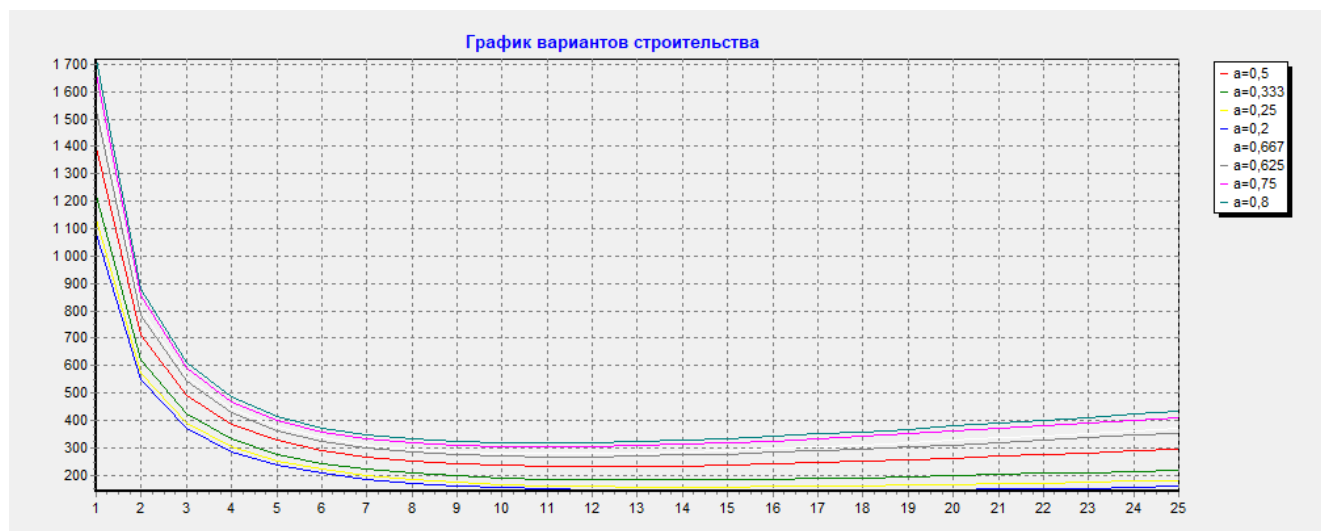
	В-40: $T_{ок}=5$, $\alpha_p=0,80$										
0,80/1	1,260	4,019	4,019	840,040	6,556	30,670	578,746	248,113	30,004	72,880	1713,423
0,80/2	2,520	8,039	8,039	420,020	3,278	15,335	289,373	124,056	15,002	36,440	870,660
0,80/3	3,780	12,058	12,058	280,013	2,185	10,223	192,915	82,704	10,001	24,293	595,936
0,80/4	5,040	16,077	16,077	210,010	1,639	7,667	144,686	62,028	7,501	18,220	463,224
0,80/5	6,300	20,097	20,097	168,008	1,311	6,134	115,749	49,623	6,001	14,576	387,319
0,80/6	7,560	24,116	24,116	140,007	1,093	5,112	96,458	41,352	5,001	12,147	339,814
0,80/7	8,820	28,135	28,135	120,006	0,937	4,381	82,678	35,445	4,286	10,411	308,537
0,80/8	10,080	32,155	32,155	105,005	0,820	3,834	72,343	31,014	3,751	9,110	287,406
0,80/9	11,341	36,174	36,174	93,338	0,728	3,408	64,305	27,568	3,334	8,098	273,036
0,80/10	12,601	40,193	40,193	84,004	0,656	3,067	57,875	24,811	3,000	7,288	263,400
0,80/11	13,861	44,213	44,213	76,367	0,596	2,788	52,613	22,556	2,728	6,625	257,207
0,80/12	15,121	48,232	48,232	70,003	0,546	2,556	48,229	20,676	2,500	6,073	253,595
0,80/13	16,381	52,251	52,251	64,618	0,504	2,359	44,519	19,086	2,308	5,606	251,969
0,80/14	17,641	56,271	56,271	60,003	0,468	2,191	41,339	17,722	2,143	5,206	251,906
0,80/15	18,901	60,290	60,290	56,003	0,437	2,045	38,583	16,541	2,000	4,859	253,090
0,80/16	20,161	64,309	64,309	52,502	0,410	1,917	36,172	15,507	1,875	4,555	255,287
0,80/17	21,421	68,329	68,329	49,414	0,386	1,804	34,044	14,595	1,765	4,287	258,322
0,80/18	22,681	72,348	72,348	46,669	0,364	1,704	32,153	13,784	1,667	4,049	262,051
0,80/19	23,941	76,367	76,367	44,213	0,345	1,614	30,460	13,059	1,579	3,836	266,366
0,80/20	25,201	80,387	80,387	42,002	0,328	1,533	28,937	12,406	1,500	3,644	271,181
0,80/21	26,461	84,406	84,406	40,002	0,312	1,460	27,559	11,815	1,429	3,470	276,421
0,80/22	27,721	88,425	88,425	38,184	0,298	1,394	26,307	11,278	1,364	3,313	282,032
0,80/23	28,981	92,445	92,445	36,523	0,285	1,333	25,163	10,788	1,305	3,169	287,963
0,80/24	30,241	96,464	96,464	35,002	0,273	1,278	24,114	10,338	1,250	3,037	294,174
0,80/25	31,501	100,483	100,483	33,602	0,262	1,227	23,150	9,925	1,200	2,915	300,633

Приложение Б

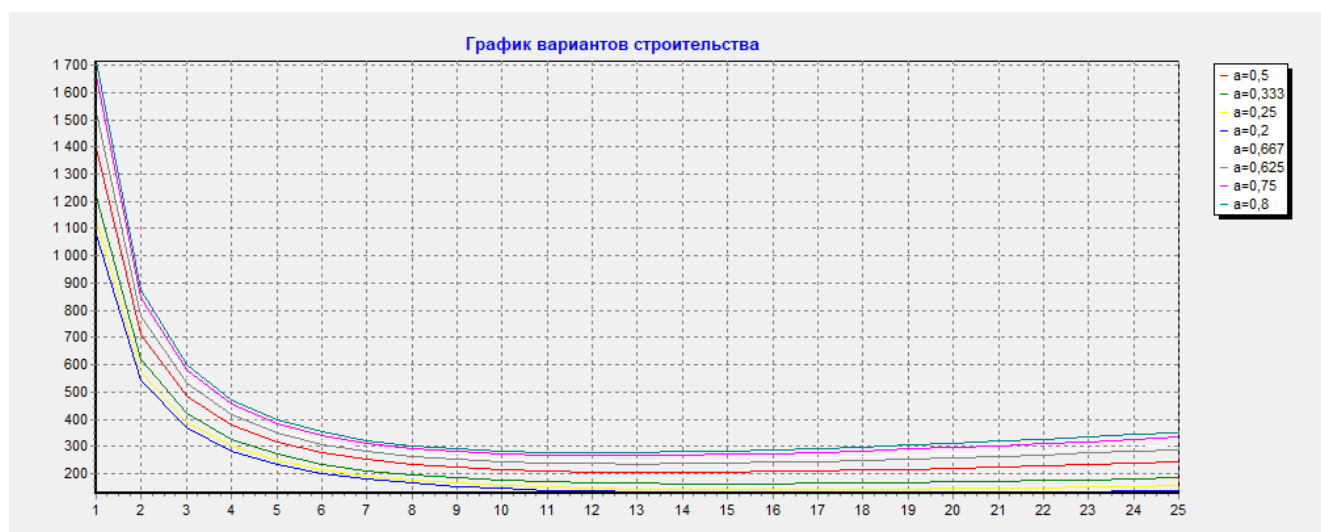
2 год



3 год



4 год



5 год

