

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: Петржиковский Н. А.

Группа: 22СТ2м

Обозначение: РГР-2069059-08.04.01-220925-23.

Направление: 08.04.01 «Строительство»

Руководитель работы: к.э.н. 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	43

1. Исходные данные

Объект	11-ти эт. 261 кв. кирпичный жилой дом
Объём суммарных инвестиций K , млн. руб.	359,82
Общая трудоёмкость Q_i , чел.-дн.	27869
Продолжительность строительного процесса $t_{пр}$, мес	19

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.

$$t_{п} = (0,25 - 0,3)t_{пр} = 0,3 \cdot 19 = 5,7 \text{ мес};$$

$$t_{рп} = (0,1 - 0,15)t_{пр} = 0,15 \cdot 19 = 2,85 \text{ мес};$$

$$t_n = 5,7 + 2,85 + 19 = 27,55 \approx 28 \text{ мес.}$$

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.

$$S_1 = \frac{NP_1 t_p}{t_n} = \frac{\alpha_1 \alpha_2 \alpha_3 \alpha_n K t_p}{t_n} = \frac{0,95 \cdot 0,22 \cdot 0,5 \cdot 1,2 \cdot 359,82}{28} = 1,638,$$

где NP_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;

α_n – коэффициент, учитывающий инфляционные процессы в строительстве;

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

Const	t_p , мес.	S_1 , млн. руб.
1,638	1	1,638
	2	3,276
	3	4,913
	4	6,551
	5	8,189
	6	9,827
	7	11,465
	8	13,102
	9	14,740
	10	16,378
	11	18,016
	12	19,654

	13	21,291
	14	22,929
	15	24,567
	16	26,205
	17	27,843
	18	29,480
	19	31,118
	20	32,756
	21	34,394
	22	36,032
	23	37,669
	24	39,307
	25	40,945
	26	42,583
	27	44,221
	28	45,858

Размер затрат в незавершенное производство S_2

$$S_2 = \frac{\alpha_p E_{н1} \alpha_{и} K t_p}{F_d} = \frac{0,5 \cdot 0,16 \cdot 359,82 \cdot 1,2}{12} = 2,879,$$

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 .

Const	t_p , мес.	S_2 , млн. руб.
2,879	1	2,879
	2	5,757
	3	8,636
	4	11,514
	5	14,393
	6	17,271
	7	20,150
	8	23,028
	9	25,907
	10	28,786
	11	31,664
	12	34,543
	13	37,421
	14	40,300
	15	43,178
	16	46,057
	17	48,936
	18	51,814
	19	54,693
	20	57,571
	21	60,450
	22	63,328
	23	66,207
	24	69,085

	25	71,964
	26	74,843
	27	77,721
	28	80,600

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

$$S_3 = \frac{\alpha_p E_{н2} \alpha_{и} K t_p}{F_d} = \frac{0,5 \cdot 0,25 \cdot 359,82 \cdot 1,2}{12} = 4,498,$$

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

Const	t_p , мес.	S_3 , млн. руб.
4,498	1	4,498
	2	8,996
	3	13,493
	4	17,991
	5	22,489
	6	26,987
	7	31,484
	8	35,982
	9	40,480
	10	44,978
	11	49,475
	12	53,973
	13	58,471
	14	62,969
	15	67,466
	16	71,964
	17	76,462
	18	80,960
	19	85,457
	20	89,955
	21	94,453
	22	98,951
	23	103,448
	24	107,946
	25	112,444
	26	116,942
	27	121,439
	28	125,937

1.2. Расчёт возрастающих затрат.

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

$$S_4 = \frac{НР_2 t_n}{K_{г1} t_p} = \frac{\alpha_1 \alpha_2 \alpha_{и} \alpha'_p K t_n}{K_{г1} t_p} = \frac{0,95 \cdot 0,22 \cdot 1,2 \cdot 0,34 \cdot 359,82 \cdot 28}{0,87} = 971,615,$$

где $НР_2$ – 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.

Const	t_p , мес.	S_4 , млн. руб.
971,615	1	971,615
	2	485,807
	3	323,872
	4	242,904
	5	194,323
	6	161,936
	7	138,802
	8	121,452
	9	107,957
	10	97,161
	11	88,329
	12	80,968
	13	74,740
	14	69,401
	15	64,774
	16	60,726
	17	57,154
	18	53,979
	19	51,138
	20	48,581
	21	46,267
	22	44,164
	23	42,244
	24	40,484
	25	38,865
	26	37,370
	27	35,986
	28	34,701

Заработная плата рабочих S_5 с учетом применения премиальных систем

$$S_5 = \frac{\alpha_4 \alpha_5 \alpha_n Q_i F_d C_1}{t_p} = 0,01 \cdot 1 \cdot 1,2 \cdot 27869 \cdot 12 \cdot 0,002 = 8,026,$$

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.

Const	t_p , мес.	S_5 , млн. руб.
8,026	1	8,026
	2	4,013
	3	2,675

4	2,007
5	1,605
6	1,338
7	1,147
8	1,003
9	0,892
10	0,803
11	0,730
12	0,669
13	0,617
14	0,573
15	0,535
16	0,502
17	0,472
18	0,446
19	0,422
20	0,401
21	0,382
22	0,365
23	0,349
24	0,334
25	0,321
26	0,309
27	0,297
28	0,287

Расходы по эксплуатации машин и механизмов S_6

$$S_6 = \sum_{i=1}^m \frac{V_M \alpha_i Z_M}{P_i n \alpha_6 K_{\Gamma 2} \beta_1 t_p} = \frac{12000 \cdot 1,2 \cdot 0,12}{300 \cdot 0,6 \cdot 0,91 \cdot 0,97} + \frac{630 \cdot 1,2 \cdot 0,2}{35 \cdot 0,6 \cdot 0,91 \cdot 0,97} +$$

$$+ \frac{3600 \cdot 1,2 \cdot 0,15}{500 \cdot 0,6 \cdot 0,91 \cdot 0,97} = 21,48,$$

где V_M – объем строительных механизированных работ в физических единицах (м^3);

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

P_i – производительность i -й машины (дневная), м^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;

$K_{\Gamma 2}$ – 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.

Const	t_p , мес.	S_6 , млн. руб.
21,48	1	21,480
	2	10,740

	3	7,160
	4	5,370
	5	4,296
	6	3,580
	7	3,069
	8	2,685
	9	2,387
	10	2,148
	11	1,953
	12	1,790
	13	1,652
	14	1,534
	15	1,432
	16	1,342
	17	1,264
	18	1,193
	19	1,131
	20	1,074
	21	1,023
	22	0,976
	23	0,934
	24	0,895
	25	0,859
	26	0,826
	27	0,796
	28	0,767

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

$$S_7 = \frac{Z_2 Q_i \alpha_n}{\alpha_7 n t_p} = \frac{0,03 \cdot 27869 \cdot 1,2}{1,18 \cdot 1} = 850,241,$$

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.

Const	t_p , мес.	S_7 , млн. руб.
850,241	1	850,241
	2	425,120
	3	283,414
	4	212,560
	5	170,048
	6	141,707
	7	121,463
	8	106,280
	9	94,471
	10	85,024
	11	77,295
	12	70,853

	13	65,403
	14	60,731
	15	56,683
	16	53,140
	17	50,014
	18	47,236
	19	44,750
	20	42,512
	21	40,488
	22	38,647
	23	36,967
	24	35,427
	25	34,010
	26	32,702
	27	31,490
	28	30,366

Капитальные вложения в смежные отрасли:

– в промышленность строительных материалов

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

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

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

$K'_{\text{уди}}$ – 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;

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

$$\text{const}_1 = \frac{KF_d \alpha_{\text{и}}}{10^3 K_{\text{ГЗ}} \alpha_8} = \frac{359,82 \cdot 12 \cdot 1,2}{10^3 \cdot 0,75 \cdot 0,5} = 13,817;$$

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

Const ₁	Const ₂	t_p , мес.	S_8 , млн. руб.
13,817	25,721	1	355,387
		2	177,693
		3	118,462
		4	88,847
		5	71,077
		6	59,231
		7	50,770
		8	44,423
		9	39,487
		10	35,539

	11	32,308
	12	29,616
	13	27,337
	14	25,385
	15	23,692
	16	22,212
	17	20,905
	18	19,744
	19	18,705
	20	17,769
	21	16,923
	22	16,154
	23	15,452
	24	14,808
	25	14,215
	26	13,669
	27	13,162
	28	12,692

– в производство металлоконструкций:

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

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

Const ₁	Const ₂	t _p , мес.	S ₉ , млн. руб.
13,817	3,110	1	42,977
		2	21,488
		3	14,326
		4	10,744
		5	8,595
		6	7,163
		7	6,140
		8	5,372
		9	4,775
		10	4,298
		11	3,907
		12	3,581
		13	3,306
		14	3,070
		15	2,865
		16	2,686
		17	2,528
		18	2,388
		19	2,262
		20	2,149
		21	2,047
		22	1,953
		23	1,869
		24	1,791

		25	1,719
		26	1,653
		27	1,592
		28	1,535

– в машиностроение:

$$S_{10} = \frac{KF_d \alpha_{\text{и}}}{t_p 10^3 K_{\Gamma 3} \alpha_8} \sum_{i=1}^n K_{ydi}''' V_i''' E_{\text{ни}}'''.$$

$$\text{const}_2 = \sum_{i=1}^n K_{ydi}''' V_i''' E_{\text{ни}}''' = \frac{1574 \cdot 30000 \cdot 0,16}{10^6} = 7,555;$$

Const ₁	Const ₂	t_p , мес.	S_{10} , млн. руб.
13,817	7,555	1	104,391
		2	52,195
		3	34,797
		4	26,098
		5	20,878
		6	17,398
		7	14,913
		8	13,049
		9	11,599
		10	10,439
		11	9,490
		12	8,699
		13	8,030
		14	7,456
		15	6,959
		16	6,524
		17	6,141
		18	5,799
		19	5,494
		20	5,220
		21	4,971
		22	4,745
		23	4,539
		24	4,350
		25	4,176
		26	4,015
		27	3,866
		28	3,728

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

$$S_{\text{общ}_i} = \sum_{i=1}^{10} S_i.$$

t_p , мес.	S_1	S_2	S_3	S_4	S_5	S_6	S_7	S_8	S_9	S_{10}	$S_{\text{общ}}$
	млн. руб.										
1	1,638	2,879	4,498	971,615	8,026	21,480	850,241	355,387	42,977	104,391	2363,129
2	3,276	5,757	8,996	485,807	4,013	10,740	425,120	177,693	21,488	52,195	1195,086
3	4,913	8,636	13,493	323,872	2,675	7,160	283,414	118,462	14,326	34,797	811,747
4	6,551	11,514	17,991	242,904	2,007	5,370	212,560	88,847	10,744	26,098	624,585
5	8,189	14,393	22,489	194,323	1,605	4,296	170,048	71,077	8,595	20,878	515,894
6	9,827	17,271	26,987	161,936	1,338	3,580	141,707	59,231	7,163	17,398	446,437
7	11,465	20,150	31,484	138,802	1,147	3,069	121,463	50,770	6,140	14,913	399,401
8	13,102	23,028	35,982	121,452	1,003	2,685	106,280	44,423	5,372	13,049	366,377
9	14,740	25,907	40,480	107,957	0,892	2,387	94,471	39,487	4,775	11,599	342,695
10	16,378	28,786	44,978	97,161	0,803	2,148	85,024	35,539	4,298	10,439	325,553
11	18,016	31,664	49,475	88,329	0,730	1,953	77,295	32,308	3,907	9,490	313,166
12	19,654	34,543	53,973	80,968	0,669	1,790	70,853	29,616	3,581	8,699	304,346
13	21,291	37,421	58,471	74,740	0,617	1,652	65,403	27,337	3,306	8,030	298,269
14	22,929	40,300	62,969	69,401	0,573	1,534	60,731	25,385	3,070	7,456	294,349
15	24,567	43,178	67,466	64,774	0,535	1,432	56,683	23,692	2,865	6,959	292,153
16	26,205	46,057	71,964	60,726	0,502	1,342	53,140	22,212	2,686	6,524	291,358
17	27,843	48,936	76,462	57,154	0,472	1,264	50,014	20,905	2,528	6,141	291,717
18	29,480	51,814	80,960	53,979	0,446	1,193	47,236	19,744	2,388	5,799	293,038
19	31,118	54,693	85,457	51,138	0,422	1,131	44,750	18,705	2,262	5,494	295,169
20	32,756	57,571	89,955	48,581	0,401	1,074	42,512	17,769	2,149	5,220	297,988
21	34,394	60,450	94,453	46,267	0,382	1,023	40,488	16,923	2,047	4,971	301,397
22	36,032	63,328	98,951	44,164	0,365	0,976	38,647	16,154	1,953	4,745	305,316
23	37,669	66,207	103,448	42,244	0,349	0,934	36,967	15,452	1,869	4,539	309,677
24	39,307	69,085	107,946	40,484	0,334	0,895	35,427	14,808	1,791	4,350	314,427
25	40,945	71,964	112,444	38,865	0,321	0,859	34,010	14,215	1,719	4,176	319,517
26	42,583	74,843	116,942	37,370	0,309	0,826	32,702	13,669	1,653	4,015	324,910
27	44,221	77,721	121,439	35,986	0,297	0,796	31,490	13,162	1,592	3,866	330,570
28	45,858	80,600	125,937	34,701	0,287	0,767	30,366	12,692	1,535	3,728	336,471

Выделенные строки содержат информацию об оптимальном варианте инвестирования при данном распределении капитальных вложений и при определенной норме доходности. В варианте В-1 ($T_{\text{ок}} = 6,25$ лет, $\alpha_p = 0,5$) минимальные затраты на строительство – 291,358 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
В-1	6,25	0,5	16	291,358	28	4141,676	12	3849,523	
В-2	6,25	0,333	19	248,359	28	4141,676	9	3893,317	
В-3	6,25	0,25	21	223,946	28	4141,676	7	3917,730	
В-4	6,25	0,2	23	207,884	28	4141,676	5	3933,792	
В-5	6,25	0,667	14	328,840	28	4141,676	14	3812,836	
В-6	6,25	0,625	15	319,814	28	4141,676	13	3821,862	
В-7	6,25	0,75	14	345,983	28	4141,676	14	3795,693	
В-8	6,25	0,8	13	355,804	28	4141,676	15	3785,872	
В-9	2	0,5	11	536,902	28	4141,676	17	3604,774	
В-10	2	0,333	12	402,211	28	4141,676	16	3739,465	
В-11	2	0,25	13	333,801	28	4141,676	15	3807,875	
В-12	2	0,2	14	291,834	28	4141,676	14	3849,842	
В-13	2	0,667	11	669,132	28	4141,676	17	3472,544	
В-14	2	0,625	11	635,877	28	4141,676	17	3505,799	
В-15	2	0,75	11	734,852	28	4141,676	17	3406,824	
В-16	2	0,8	11	774,442	28	4141,676	17	3367,234	$\Delta S \rightarrow \min$, $\Delta t \rightarrow \max$, оптимальный для заказчика
В-17	3	0,5	14	447,118	28	4141,676	14	3694,558	
В-18	3	0,333	15	337,964	28	4141,676	13	3803,712	

B-19	3	0,25	15	282,841	28	4141,676	13	3858,835	
B-20	3	0,2	16	248,933	28	4141,676	12	3892,743	
B-21	3	0,667	13	554,867	28	4141,676	15	3586,809	
B-22	3	0,625	13	527,889	28	4141,676	15	3613,787	
B-23	3	0,75	13	608,179	28	4141,676	15	3533,497	
B-24	3	0,8	13	640,293	28	4141,676	15	3501,383	
B-25	4	0,5	16	394,881	28	4141,676	12	3746,795	
B-26	4	0,333	16	300,818	28	4141,676	12	3840,858	
B-27	4	0,25	17	253,353	28	4141,676	11	3888,323	
B-28	4	0,2	18	224,422	28	4141,676	10	3917,254	
B-29	4	0,667	15	487,785	28	4141,676	13	3653,891	
B-30	4	0,625	15	464,424	28	4141,676	13	3677,252	
B-31	4	0,75	15	533,948	28	4141,676	13	3607,728	
B-32	4	0,8	15	561,758	28	4141,676	13	3579,918	
B-33	5	0,5	17	359,658	28	4141,676	11	3782,018	
B-34	5	0,333	18	275,976	28	4141,676	10	3865,700	
B-35	5	0,25	19	233,954	28	4141,676	9	3907,722	
B-36	5	0,2	19	208,377	28	4141,676	9	3933,299	$\Delta S \rightarrow \max,$ $\Delta t \rightarrow \min,$ оптимальный для подрячика
B-37	5	0,667	16	442,864	28	4141,676	12	3698,812	
B-38	5	0,625	17	421,987	28	4141,676	11	3719,689	
B-39	5	0,75	16	483,88	28	4141,676	12	3657,796	
B-40	5	0,8	16	508,589	28	4141,676	12	3633,087	

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

B-16 имеет следующие параметры: суммарные затраты 3367,234 млн. руб., срок строительства 11 месяцев, период окупаемости 2 года, коэффициент распределения инвестиций 0,8 соответствует неравномерно-убывающему (по закону вогнутой кубической параболы) потреблению ресурсов. В контракт ген. подрячику выгодно заложить максимальный срок строительства – 28 месяцев и соответствующие ему затраты 4141,676 млн. руб. Это позволит подрячику при прочих равных условиях сократить срок строительства с 28 месяцев (контрактный срок строительства) до 11 месяцев (расчетный срок строительства). Это обеспечивает подрячику возможность достижения различных видов эффектов, а также снижение рисков. Однако в этом случае подрячик имеет минимальное сокращение затрат ΔS , что ведет к уменьшению общего эффекта. Возникает риск нехватки финансовых ресурсов в случае непредвиденных расходов.

B-36 имеет следующие параметры: суммарные затраты 3933,299 млн. руб., срок строительства 19 месяцев, период окупаемости 5 лет, коэффициент распределения инвестиций 0,2. Данный вариант обеспечивает получение максимального эффекта от сокращения затрат. В контракт ген. подрячиком будет заложен максимальный срок строительства – 28 месяцев и соответствующие ему затраты 4141,676 млн. руб.

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

Эффекты от сокращения сроков строительства

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

$$C_{\text{уп}} = C_{\text{н}} + C_{\text{э}} + C_{\text{з}} + C_{\text{зп}} = 345,768 + 80,533 + 22,146 + 268,442 = 716,889 \text{ млн. руб.,}$$

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

$$C_{\text{н}} = \frac{C_{\text{см}} K_{\text{н}} K_{\text{у}}}{(1 + K_{\text{н}})(1 + K_{\text{п}})} = \frac{4141,676 \cdot 0,22 \cdot 0,5}{(1 + 0,22) \cdot (1 + 0,08)} = 345,768 \text{ млн. руб.,}$$

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

$$C_{\text{э}} = \frac{C_{\text{см}} K_{\text{э}} K_{\text{э}}''}{(1 + K_{\text{п}})} = \frac{4141,676 \cdot 0,07 \cdot 0,3}{(1 + 0,08)} = 80,533 \text{ млн. руб.,}$$

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

$K_{\text{э}}''$ – доля условно-постоянных расходов на эксплуатацию машин и механизмов, принимаем равным 0,3.

$C_{\text{з}}$ – условно-постоянные заготовительно-складские расходы

$$C_{\text{з}} = \frac{C_{\text{см}} K_{\text{м}} K_{\text{з}} K_{\text{з}}''}{(1 + K_{\text{п}})} = \frac{4141,676 \cdot 0,5 \cdot 0,021 \cdot 0,55}{(1 + 0,08)} = 22,146 \text{ млн. руб.,}$$

где $K_{\text{м}}$ – удельный вес затрат на материалы в стоимости СМР, принимаем равным 0,5;

$K_{\text{з}}$ – средний размер заготовительно-складских расходов в затратах на материалы, принимаем равным 0,021;

$K_{\text{з}}''$ – доля условно-постоянных расходов в заготовительно-складских затратах, принимаем равным 0,55.

$C_{\text{зп}}$ – условно-постоянные расходы по заработной плате

$$C_{\text{зп}} = \frac{C_{\text{см}} Z K_{\text{зп}}}{(1 + K_{\text{п}})} = \frac{4141,676 \cdot 0,2 \cdot 0,35}{(1 + 0,08)} = 268,442 \text{ млн. руб.,}$$

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

$K_{\text{зп}}$ – коэффициент заработной платы, принимаем равным 0,35.

Расчёт эффектов на этапе строительства (для подрядчика)

Эффект от сокращения условно-постоянной части расходов:

$$\Delta_{\text{н}} = C_{\text{уп}} \cdot \left(1 - \frac{t_{\text{п}}}{t_{\text{н}}}\right) = 716,889 \cdot \left(1 - \frac{19}{28}\right) = 222,483 \text{ млн. руб.}$$

Эффект от высвобождения основных фондов:

$$\mathcal{E}_{OC} = \frac{\Phi_{OC}}{T_{OK}} \cdot \left(1 - \frac{t_p}{t_n}\right) = \frac{1}{5} \cdot \left(1 - \frac{19}{28}\right) = 0,062 \text{ млн. руб.},$$

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

Эффект от сокращения оборотных средств:

$$\mathcal{E}_{OB} = \frac{\Phi_{OB}}{T_{OK}} \cdot \left(1 - \frac{t_p}{t_n}\right) = \frac{0,5}{5} \cdot \left(1 - \frac{19}{28}\right) = 0,031 \text{ млн. руб.},$$

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

Эффект по фонду заработной платы:

$$\mathcal{E}_C = C_{CM} \cdot 3 \cdot \left(1 - \frac{100 + \Pi_3}{100 + \Pi_{II}}\right) = 4141,676 \cdot 0,2 \cdot \left(1 - \frac{100 + 3}{100 + 10}\right) =$$

$$= 52,712 \text{ млн. руб.},$$

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

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

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

$$\mathcal{E}_3 = \mathcal{E}_C \cdot 0,15 = 52,712 \cdot 0,15 = 7,907 \text{ млн. руб.}$$

Эффект от уменьшения переменной части накладных расходов от внедрения НИОКР:

$$\mathcal{E}_Q = Q \cdot 0,06 = 27869 \cdot 0,06 = 1672,14 \text{ млн. руб.}$$

Тогда общий эффект будет равен сумме всех эффектов:

$$\mathcal{E} = \mathcal{E}_H + \mathcal{E}_{OC} + \mathcal{E}_{OB} + \mathcal{E}_C + \mathcal{E}_3 + \mathcal{E}_Q = 222,483 + 0,062 + 0,031 + 52,712 + 7,907 + 1672,14 = 1955,335 \text{ млн. руб.}$$

Общий эффект подрядчика включает также ΔS :

$$\mathcal{E}_{общ}^{ГП} = \mathcal{E} + \Delta S = 1955,335 + 3933,299 = 5888,634 \text{ млн. руб.}$$

Таблица 3.2.

№	\mathcal{E}_H	\mathcal{E}_{OC}	\mathcal{E}_{OB}	\mathcal{E}_C	\mathcal{E}_3	\mathcal{E}_Q	\mathcal{E}	$\mathcal{E}_{общ}^{ГП}$	$C_{уп}$	
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11
1	300,547	0,084	0,042	52,712	7,907	1672,14	2033,432	5882,955	716,889	
2	222,483	0,062	0,031	52,712	7,907	1672,14	1955,335	5848,652	716,889	
3	170,440	0,048	0,024	52,712	7,907	1672,14	1903,271	5821,001	716,889	
4	118,397	0,033	0,017	52,712	7,907	1672,14	1851,206	5784,998	716,889	
5	352,590	0,098	0,049	52,712	7,907	1672,14	2085,496	5898,332	716,889	
6	326,568	0,091	0,046	52,712	7,907	1672,14	2059,464	5881,326	716,889	
7	352,590	0,098	0,049	52,712	7,907	1672,14	2085,496	5881,189	716,889	
8	378,611	0,106	0,053	52,712	7,907	1672,14	2111,529	5897,401	716,889	

9	430,654	0,120	0,060	52,712	7,907	1672,14	2163,593	5768,367	716,889	
10	404,633	0,113	0,056	52,712	7,907	1672,14	2137,561	5877,026	716,889	
11	378,611	0,106	0,053	52,712	7,907	1672,14	2111,529	5919,404	716,889	
12	352,590	0,098	0,049	52,712	7,907	1672,14	2085,496	5935,338	716,889	max
13	430,654	0,120	0,060	52,712	7,907	1672,14	2163,593	5636,137	716,889	
14	430,654	0,120	0,060	52,712	7,907	1672,14	2163,593	5669,392	716,889	
15	430,654	0,120	0,060	52,712	7,907	1672,14	2163,593	5570,417	716,889	
16	430,654	0,120	0,060	52,712	7,907	1672,14	2163,593	5530,827	716,889	min
17	352,590	0,098	0,049	52,712	7,907	1672,14	2085,496	5780,054	716,889	
18	326,568	0,091	0,046	52,712	7,907	1672,14	2059,464	5863,176	716,889	
19	326,568	0,091	0,046	52,712	7,907	1672,14	2059,464	5918,299	716,889	
20	300,547	0,084	0,042	52,712	7,907	1672,14	2033,432	5926,175	716,889	
21	378,611	0,106	0,053	52,712	7,907	1672,14	2111,529	5698,338	716,889	
22	378,611	0,106	0,053	52,712	7,907	1672,14	2111,529	5725,316	716,889	
23	378,611	0,106	0,053	52,712	7,907	1672,14	2111,529	5645,026	716,889	
24	378,611	0,106	0,053	52,712	7,907	1672,14	2111,529	5612,912	716,889	
25	300,547	0,084	0,042	52,712	7,907	1672,14	2033,432	5780,227	716,889	
26	300,547	0,084	0,042	52,712	7,907	1672,14	2033,432	5874,290	716,889	
27	274,526	0,077	0,038	52,712	7,907	1672,14	2007,400	5895,723	716,889	
28	248,504	0,069	0,035	52,712	7,907	1672,14	1981,367	5898,621	716,889	
29	326,568	0,091	0,046	52,712	7,907	1672,14	2059,464	5713,355	716,889	
30	326,568	0,091	0,046	52,712	7,907	1672,14	2059,464	5736,716	716,889	
31	326,568	0,091	0,046	52,712	7,907	1672,14	2059,464	5667,192	716,889	
32	326,568	0,091	0,046	52,712	7,907	1672,14	2059,464	5639,382	716,889	
33	274,526	0,077	0,038	52,712	7,907	1672,14	2007,400	5789,418	716,889	
34	248,504	0,069	0,035	52,712	7,907	1672,14	1981,367	5847,067	716,889	
35	222,483	0,062	0,031	52,712	7,907	1672,14	1955,335	5863,057	716,889	
36	222,483	0,062	0,031	52,712	7,907	1672,14	1955,335	5888,634	716,889	
37	300,547	0,084	0,042	52,712	7,907	1672,14	2033,432	5732,244	716,889	
38	274,526	0,077	0,038	52,712	7,907	1672,14	2007,400	5727,089	716,889	
39	300,547	0,084	0,042	52,712	7,907	1672,14	2033,432	5691,228	716,889	
40	300,547	0,084	0,042	52,712	7,907	1672,14	2033,432	5666,519	716,889	

Расчёт эффектов на этапе строительства (для заказчика)

Эффект от сокращения условно-постоянной части расходов:

$$\mathcal{E}_H = C_{\text{уП}} \cdot \left(1 - \frac{t_p}{t_H}\right) = 716,889 \cdot \left(1 - \frac{11}{28}\right) = 430,654 \text{ млн. руб.}$$

Эффект от высвобождения основных фондов:

$$\mathcal{E}_{\text{ОС}} = \frac{\Phi_{\text{ОС}}}{T_{\text{ОК}}} \cdot \left(1 - \frac{t_p}{t_H}\right) = \frac{1}{5} \cdot \left(1 - \frac{11}{28}\right) = 0,120 \text{ млн. руб.}$$

Эффект от сокращения оборотных средств:

$$\mathcal{E}_{\text{ОБ}} = \frac{\Phi_{\text{ОБ}}}{T_{\text{ОК}}} \cdot \left(1 - \frac{t_p}{t_H}\right) = \frac{0,5}{5} \cdot \left(1 - \frac{11}{28}\right) = 0,060 \text{ млн. руб.}$$

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

Тогда общий эффект будет равен сумме всех эффектов:

$$\mathcal{E} = \mathcal{E}_H + \mathcal{E}_{OC} + \mathcal{E}_{OB} + \mathcal{E}_C + \mathcal{E}_3 + \mathcal{E}_Q = 430,654 + 0,120 + 0,060 + 52,712 + 7,907 + 1672,14 = 2163,593 \text{ млн. руб.}$$

Общий эффект подрядчика включает также ΔS :

$$\mathcal{E}_{\text{общ}}^{\text{ГП}} = \mathcal{E} + \Delta S = 2163,593 + 3367,234 = 5530,827 \text{ млн. руб.}$$

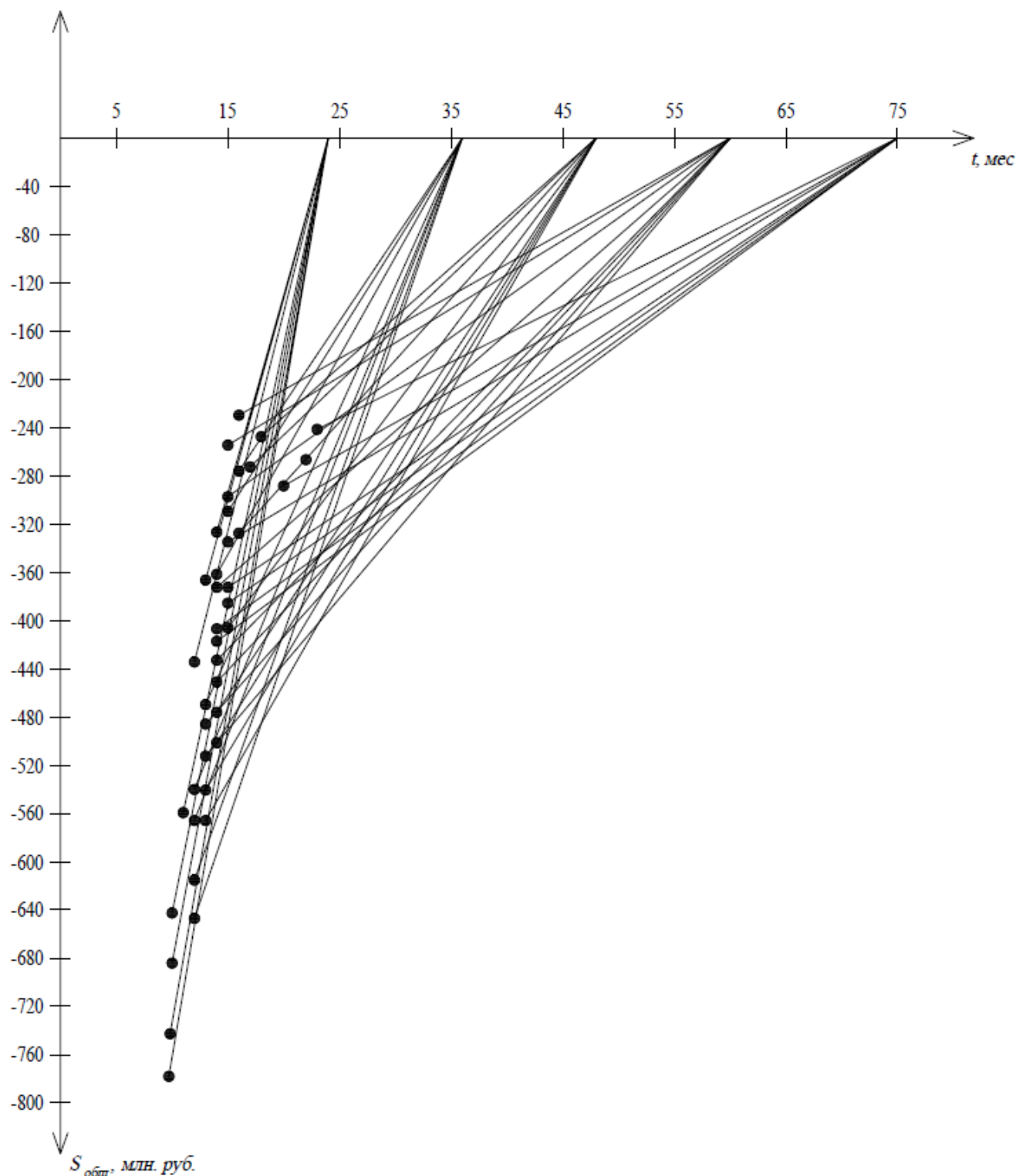


Рис. 3.1 Варианты рационального размещения инвестиций и определение нормативного срока окупаемости объекта

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 28 месяцев и максимальные затраты 4141,676 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 – 28 месяцев;
- объем инвестиций – 4141,676 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 1955,335 млн. руб. и доход в размере $\Delta S = 3367,234$ млн. руб. Таким образом, общий экономический эффект подрядчика составит 5888,634 млн. руб.

Для защиты строительной системы необходимо обеспечить эффективное функционирование контрактной системы, это обойдется заказчику в 1242,503 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. 2070,838 млн. руб.

Таким образом, в договоре подряда объем инвестиций должен учитывать затраты на обеспечение контрактной системы и страхование рисков, он составит $4141,676 + 1242,503 + 2070,838 = 7455,017$ 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)	7455,017				
2	Операционный денежный поток (аренда) (CIF)	1677,379	2236,505	2236,505	2236,505	2236,505
3	Чистый денежный поток (ЧДП)	-5777,638	2236,505	2236,505	2236,505	2236,505
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)	-5024,033	1691,119	1470,538	1278,729	1111,938
7	ЧДД проекта	528,292				

При ставке дисконтирования 0,2

Таблица 5.2.

№ п/п	Наименование	Периоды t				
		1	2	3	4	5
1	Начальные капитальные вложения (COF)	7455,017				
2	Операционный денежный поток (аренда) (CIF)	1677,379	2236,505	2236,505	2236,505	2236,505
3	Чистый денежный поток (ЧДП)	-5777,638	2236,505	2236,505	2236,505	2236,505
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)	-4814,698	1553,129	1294,274	1078,561	898,801
7	ЧДД проекта	10,067				

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

$ЧДД = -4814,698 + 1553,129 + 1294,274 + 1078,561 + 898,801 = 10,067$ млн. руб.

В данном случае ЧДД составит 10,067 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.

$$PI = \frac{1677,379 \cdot 0,833 + 2236,505 \cdot 0,694 + 2236,505 \cdot 0,579 + 2236,505 \cdot 0,482 + 2236,505 \cdot 0,402}{7455,017 \cdot 0,833} = 1,0016.$$

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.

$$E_{\text{вн}} = E_1 - \text{ЧДД}_1 \cdot \frac{E_2 - E_1}{\text{ЧДД}_2 - \text{ЧДД}_1} = 15 - 528,292 \cdot \frac{20 - 15}{10,067 - 528,292} = 20,097,$$

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 $t_n = 28$ 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 – 28 месяцев;
- объем инвестиций – 4141,676 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 = 10,067 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. Игониная 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	1,638	1,900	2,969	971,615	8,026	21,480	850,241	355,387	42,977	104,391	2360,622
0,33/2	3,276	3,800	5,937	485,807	4,013	10,740	425,120	177,693	21,488	52,195	1190,070
0,33/3	4,913	5,700	8,906	323,872	2,675	7,160	283,414	118,462	14,326	34,797	804,224
0,33/4	6,551	7,599	11,874	242,904	2,007	5,370	212,560	88,847	10,744	26,098	614,553
0,33/5	8,189	9,499	14,843	194,323	1,605	4,296	170,048	71,077	8,595	20,878	503,354
0,33/6	9,827	11,399	17,811	161,936	1,338	3,580	141,707	59,231	7,163	17,398	431,390
0,33/7	11,465	13,299	20,780	138,802	1,147	3,069	121,463	50,770	6,140	14,913	381,845
0,33/8	13,102	15,199	23,748	121,452	1,003	2,685	106,280	44,423	5,372	13,049	346,314
0,33/9	14,740	17,099	26,717	107,957	0,892	2,387	94,471	39,487	4,775	11,599	320,124
0,33/10	16,378	18,998	29,685	97,161	0,803	2,148	85,024	35,539	4,298	10,439	300,473
0,33/11	18,016	20,898	32,654	88,329	0,730	1,953	77,295	32,308	3,907	9,490	285,578
0,33/12	19,654	22,798	35,622	80,968	0,669	1,790	70,853	29,616	3,581	8,699	274,250
0,33/13	21,291	24,698	38,591	74,740	0,617	1,652	65,403	27,337	3,306	8,030	265,666
0,33/14	22,929	26,598	41,559	69,401	0,573	1,534	60,731	25,385	3,070	7,456	259,237
0,33/15	24,567	28,498	44,528	64,774	0,535	1,432	56,683	23,692	2,865	6,959	254,534
0,33/16	26,205	30,398	47,496	60,726	0,502	1,342	53,140	22,212	2,686	6,524	251,231
0,33/17	27,843	32,297	50,465	57,154	0,472	1,264	50,014	20,905	2,528	6,141	249,082
0,33/18	29,480	34,197	53,433	53,979	0,446	1,193	47,236	19,744	2,388	5,799	247,895
0,33/19	31,118	36,097	56,402	51,138	0,422	1,131	44,750	18,705	2,262	5,494	247,518
0,33/20	32,756	37,997	59,370	48,581	0,401	1,074	42,512	17,769	2,149	5,220	247,829
0,33/21	34,394	39,897	62,339	46,267	0,382	1,023	40,488	16,923	2,047	4,971	248,730
0,33/22	36,032	41,797	65,307	44,164	0,365	0,976	38,647	16,154	1,953	4,745	250,141
0,33/23	37,669	43,697	68,276	42,244	0,349	0,934	36,967	15,452	1,869	4,539	251,995
0,33/24	39,307	45,596	71,244	40,484	0,334	0,895	35,427	14,808	1,791	4,350	254,236
0,33/25	40,945	47,496	74,213	38,865	0,321	0,859	34,010	14,215	1,719	4,176	256,819
0,33/26	42,583	49,396	77,181	37,370	0,309	0,826	32,702	13,669	1,653	4,015	259,703
0,33/27	44,221	51,296	80,150	35,986	0,297	0,796	31,490	13,162	1,592	3,866	262,856
0,33/28	45,858	53,196	83,118	34,701	0,287	0,767	30,366	12,692	1,535	3,728	266,248
В-3: T_{ок}=6,25, α_р=0,25											
0,25/1	1,638	1,439	2,249	971,615	8,026	21,480	850,241	355,387	42,977	104,391	2359,441
0,25/2	3,276	2,879	4,498	485,807	4,013	10,740	425,120	177,693	21,488	52,195	1187,710
0,25/3	4,913	4,318	6,747	323,872	2,675	7,160	283,414	118,462	14,326	34,797	800,683
0,25/4	6,551	5,757	8,996	242,904	2,007	5,370	212,560	88,847	10,744	26,098	609,833
0,25/5	8,189	7,196	11,244	194,323	1,605	4,296	170,048	71,077	8,595	20,878	497,453
0,25/6	9,827	8,636	13,493	161,936	1,338	3,580	141,707	59,231	7,163	17,398	424,308
0,25/7	11,465	10,075	15,742	138,802	1,147	3,069	121,463	50,770	6,140	14,913	373,584
0,25/8	13,102	11,514	17,991	121,452	1,003	2,685	106,280	44,423	5,372	13,049	336,872
0,25/9	14,740	12,954	20,240	107,957	0,892	2,387	94,471	39,487	4,775	11,599	309,502
0,25/10	16,378	14,393	22,489	97,161	0,803	2,148	85,024	35,539	4,298	10,439	288,671
0,25/11	18,016	15,832	24,738	88,329	0,730	1,953	77,295	32,308	3,907	9,490	272,596
0,25/12	19,654	17,271	26,987	80,968	0,669	1,790	70,853	29,616	3,581	8,699	260,088
0,25/13	21,291	18,711	29,235	74,740	0,617	1,652	65,403	27,337	3,306	8,030	250,323
0,25/14	22,929	20,150	31,484	69,401	0,573	1,534	60,731	25,385	3,070	7,456	242,714
0,25/15	24,567	21,589	33,733	64,774	0,535	1,432	56,683	23,692	2,865	6,959	236,830
0,25/16	26,205	23,028	35,982	60,726	0,502	1,342	53,140	22,212	2,686	6,524	232,348
0,25/17	27,843	24,468	38,231	57,154	0,472	1,264	50,014	20,905	2,528	6,141	229,019
0,25/18	29,480	25,907	40,480	53,979	0,446	1,193	47,236	19,744	2,388	5,799	226,651
0,25/19	31,118	27,346	42,729	51,138	0,422	1,131	44,750	18,705	2,262	5,494	225,094
0,25/20	32,756	28,786	44,978	48,581	0,401	1,074	42,512	17,769	2,149	5,220	224,225
0,25/21	34,394	30,225	47,226	46,267	0,382	1,023	40,488	16,923	2,047	4,971	223,946
0,25/22	36,032	31,664	49,475	44,164	0,365	0,976	38,647	16,154	1,953	4,745	224,176
0,25/23	37,669	33,103	51,724	42,244	0,349	0,934	36,967	15,452	1,869	4,539	224,850
0,25/24	39,307	34,543	53,973	40,484	0,334	0,895	35,427	14,808	1,791	4,350	225,911
0,25/25	40,945	35,982	56,222	38,865	0,321	0,859	34,010	14,215	1,719	4,176	227,314
0,25/26	42,583	37,421	58,471	37,370	0,309	0,826	32,702	13,669	1,653	4,015	229,018
0,25/27	44,221	38,861	60,720	35,986	0,297	0,796	31,490	13,162	1,592	3,866	230,990
0,25/28	45,858	40,300	62,969	34,701	0,287	0,767	30,366	12,692	1,535	3,728	233,202

B-4: $T_{ок}=6,25$, $\alpha_p=0,20$											
0,20/1	1,638	1,151	1,799	971,615	8,026	21,480	850,241	355,387	42,977	104,391	2358,704
0,20/2	3,276	2,303	3,598	485,807	4,013	10,740	425,120	177,693	21,488	52,195	1186,234
0,20/3	4,913	3,454	5,397	323,872	2,675	7,160	283,414	118,462	14,326	34,797	798,470
0,20/4	6,551	4,606	7,196	242,904	2,007	5,370	212,560	88,847	10,744	26,098	606,882
0,20/5	8,189	5,757	8,996	194,323	1,605	4,296	170,048	71,077	8,595	20,878	493,765
0,20/6	9,827	6,909	10,795	161,936	1,338	3,580	141,707	59,231	7,163	17,398	419,883
0,20/7	11,465	8,060	12,594	138,802	1,147	3,069	121,463	50,770	6,140	14,913	368,420
0,20/8	13,102	9,211	14,393	121,452	1,003	2,685	106,280	44,423	5,372	13,049	330,971
0,20/9	14,740	10,363	16,192	107,957	0,892	2,387	94,471	39,487	4,775	11,599	302,863
0,20/10	16,378	11,514	17,991	97,161	0,803	2,148	85,024	35,539	4,298	10,439	281,295
0,20/11	18,016	12,666	19,790	88,329	0,730	1,953	77,295	32,308	3,907	9,490	264,482
0,20/12	19,654	13,817	21,589	80,968	0,669	1,790	70,853	29,616	3,581	8,699	251,236
0,20/13	21,291	14,969	23,388	74,740	0,617	1,652	65,403	27,337	3,306	8,030	240,734
0,20/14	22,929	16,120	25,187	69,401	0,573	1,534	60,731	25,385	3,070	7,456	232,388
0,20/15	24,567	17,271	26,987	64,774	0,535	1,432	56,683	23,692	2,865	6,959	225,766
0,20/16	26,205	18,423	28,786	60,726	0,502	1,342	53,140	22,212	2,686	6,524	220,545
0,20/17	27,843	19,574	30,585	57,154	0,472	1,264	50,014	20,905	2,528	6,141	216,479
0,20/18	29,480	20,726	32,384	53,979	0,446	1,193	47,236	19,744	2,388	5,799	213,374
0,20/19	31,118	21,877	34,183	51,138	0,422	1,131	44,750	18,705	2,262	5,494	211,079
0,20/20	32,756	23,028	35,982	48,581	0,401	1,074	42,512	17,769	2,149	5,220	209,472
0,20/21	34,394	24,180	37,781	46,267	0,382	1,023	40,488	16,923	2,047	4,971	208,456
0,20/22	36,032	25,331	39,580	44,164	0,365	0,976	38,647	16,154	1,953	4,745	207,948
0,20/23	37,669	26,483	41,379	42,244	0,349	0,934	36,967	15,452	1,869	4,539	207,884
0,20/24	39,307	27,634	43,178	40,484	0,334	0,895	35,427	14,808	1,791	4,350	208,208
0,20/25	40,945	28,786	44,978	38,865	0,321	0,859	34,010	14,215	1,719	4,176	208,873
0,20/26	42,583	29,937	46,777	37,370	0,309	0,826	32,702	13,669	1,653	4,015	209,839
0,20/27	44,221	31,088	48,576	35,986	0,297	0,796	31,490	13,162	1,592	3,866	211,074
0,20/28	45,858	32,240	50,375	34,701	0,287	0,767	30,366	12,692	1,535	3,728	212,549
B-5: $T_{ок}=6,25$, $\alpha_p=0,667$											
0,67/1	1,638	3,840	6,000	971,615	8,026	21,480	850,241	355,387	42,977	104,391	2365,593
0,67/2	3,276	7,680	12,000	485,807	4,013	10,740	425,120	177,693	21,488	52,195	1200,013
0,67/3	4,913	11,520	18,000	323,872	2,675	7,160	283,414	118,462	14,326	34,797	819,139
0,67/4	6,551	15,360	24,000	242,904	2,007	5,370	212,560	88,847	10,744	26,098	634,440
0,67/5	8,189	19,200	30,000	194,323	1,605	4,296	170,048	71,077	8,595	20,878	528,212
0,67/6	9,827	23,040	36,000	161,936	1,338	3,580	141,707	59,231	7,163	17,398	461,219
0,67/7	11,465	26,880	42,000	138,802	1,147	3,069	121,463	50,770	6,140	14,913	416,647
0,67/8	13,102	30,720	48,000	121,452	1,003	2,685	106,280	44,423	5,372	13,049	386,087
0,67/9	14,740	34,560	54,000	107,957	0,892	2,387	94,471	39,487	4,775	11,599	364,869
0,67/10	16,378	38,400	60,000	97,161	0,803	2,148	85,024	35,539	4,298	10,439	350,190
0,67/11	18,016	42,240	66,000	88,329	0,730	1,953	77,295	32,308	3,907	9,490	340,266
0,67/12	19,654	46,080	72,000	80,968	0,669	1,790	70,853	29,616	3,581	8,699	333,910
0,67/13	21,291	49,920	78,000	74,740	0,617	1,652	65,403	27,337	3,306	8,030	330,297
0,67/14	22,929	53,760	84,000	69,401	0,573	1,534	60,731	25,385	3,070	7,456	328,840
0,67/15	24,567	57,600	90,000	64,774	0,535	1,432	56,683	23,692	2,865	6,959	329,108
0,67/16	26,205	61,440	96,000	60,726	0,502	1,342	53,140	22,212	2,686	6,524	330,777
0,67/17	27,843	65,280	102,000	57,154	0,472	1,264	50,014	20,905	2,528	6,141	333,600
0,67/18	29,480	69,120	108,000	53,979	0,446	1,193	47,236	19,744	2,388	5,799	337,385
0,67/19	31,118	72,960	114,000	51,138	0,422	1,131	44,750	18,705	2,262	5,494	341,979
0,67/20	32,756	76,800	120,000	48,581	0,401	1,074	42,512	17,769	2,149	5,220	347,262
0,67/21	34,394	80,640	126,000	46,267	0,382	1,023	40,488	16,923	2,047	4,971	353,135
0,67/22	36,032	84,480	132,000	44,164	0,365	0,976	38,647	16,154	1,953	4,745	359,517
0,67/23	37,669	88,320	138,000	42,244	0,349	0,934	36,967	15,452	1,869	4,539	366,342
0,67/24	39,307	92,160	144,000	40,484	0,334	0,895	35,427	14,808	1,791	4,350	373,555
0,67/25	40,945	96,000	150,000	38,865	0,321	0,859	34,010	14,215	1,719	4,176	381,110
0,67/26	42,583	99,840	156,000	37,370	0,309	0,826	32,702	13,669	1,653	4,015	388,966
0,67/27	44,221	103,680	162,000	35,986	0,297	0,796	31,490	13,162	1,592	3,866	397,090
0,67/28	45,858	107,520	168,000	34,701	0,287	0,767	30,366	12,692	1,535	3,728	405,454
B-6: $T_{ок}=6,25$, $\alpha_p=0,63$											
0,63/1	1,638	3,627	5,667	971,615	8,026	21,480	850,241	355,387	42,977	104,391	2365,047
0,63/2	3,276	7,254	11,334	485,807	4,013	10,740	425,120	177,693	21,488	52,195	1198,922
0,63/3	4,913	10,881	17,001	323,872	2,675	7,160	283,414	118,462	14,326	34,797	817,501

0,63/4	6,551	14,508	22,669	242,904	2,007	5,370	212,560	88,847	10,744	26,098	632,257
0,63/5	8,189	18,135	28,336	194,323	1,605	4,296	170,048	71,077	8,595	20,878	525,483
0,63/6	9,827	21,762	34,003	161,936	1,338	3,580	141,707	59,231	7,163	17,398	457,944
0,63/7	11,465	25,389	39,670	138,802	1,147	3,069	121,463	50,770	6,140	14,913	412,826
0,63/8	13,102	29,016	45,337	121,452	1,003	2,685	106,280	44,423	5,372	13,049	381,720
0,63/9	14,740	32,643	51,004	107,957	0,892	2,387	94,471	39,487	4,775	11,599	359,956
0,63/10	16,378	36,270	56,672	97,161	0,803	2,148	85,024	35,539	4,298	10,439	344,731
0,63/11	18,016	39,897	62,339	88,329	0,730	1,953	77,295	32,308	3,907	9,490	334,262
0,63/12	19,654	43,524	68,006	80,968	0,669	1,790	70,853	29,616	3,581	8,699	327,360
0,63/13	21,291	47,151	73,673	74,740	0,617	1,652	65,403	27,337	3,306	8,030	323,201
0,63/14	22,929	50,778	79,340	69,401	0,573	1,534	60,731	25,385	3,070	7,456	321,198
0,63/15	24,567	54,405	85,007	64,774	0,535	1,432	56,683	23,692	2,865	6,959	320,920
0,63/16	26,205	58,032	90,675	60,726	0,502	1,342	53,140	22,212	2,686	6,524	322,043
0,63/17	27,843	61,659	96,342	57,154	0,472	1,264	50,014	20,905	2,528	6,141	324,321
0,63/18	29,480	65,286	102,009	53,979	0,446	1,193	47,236	19,744	2,388	5,799	327,559
0,63/19	31,118	68,913	107,676	51,138	0,422	1,131	44,750	18,705	2,262	5,494	331,608
0,63/20	32,756	72,540	113,343	48,581	0,401	1,074	42,512	17,769	2,149	5,220	336,345
0,63/21	34,394	76,167	119,010	46,267	0,382	1,023	40,488	16,923	2,047	4,971	341,672
0,63/22	36,032	79,794	124,678	44,164	0,365	0,976	38,647	16,154	1,953	4,745	347,508
0,63/23	37,669	83,421	130,345	42,244	0,349	0,934	36,967	15,452	1,869	4,539	353,788
0,63/24	39,307	87,048	136,012	40,484	0,334	0,895	35,427	14,808	1,791	4,350	360,455
0,63/25	40,945	90,675	141,679	38,865	0,321	0,859	34,010	14,215	1,719	4,176	367,463
0,63/26	42,583	94,302	147,346	37,370	0,309	0,826	32,702	13,669	1,653	4,015	374,774
0,63/27	44,221	97,929	153,013	35,986	0,297	0,796	31,490	13,162	1,592	3,866	382,352
0,63/28	45,858	101,556	158,681	34,701	0,287	0,767	30,366	12,692	1,535	3,728	390,170
B-7: T_{ок}=6,25, α_p=0,75											
0,75/1	1,638	4,318	6,747	971,615	8,026	21,480	850,241	355,387	42,977	104,391	2366,818
0,75/2	3,276	8,636	13,493	485,807	4,013	10,740	425,120	177,693	21,488	52,195	1202,462
0,75/3	4,913	12,954	20,240	323,872	2,675	7,160	283,414	118,462	14,326	34,797	822,812
0,75/4	6,551	17,271	26,987	242,904	2,007	5,370	212,560	88,847	10,744	26,098	639,338
0,75/5	8,189	21,589	33,733	194,323	1,605	4,296	170,048	71,077	8,595	20,878	534,334
0,75/6	9,827	25,907	40,480	161,936	1,338	3,580	141,707	59,231	7,163	17,398	468,566
0,75/7	11,465	30,225	47,226	138,802	1,147	3,069	121,463	50,770	6,140	14,913	425,218
0,75/8	13,102	34,543	53,973	121,452	1,003	2,685	106,280	44,423	5,372	13,049	395,883
0,75/9	14,740	38,861	60,720	107,957	0,892	2,387	94,471	39,487	4,775	11,599	375,889
0,75/10	16,378	43,178	67,466	97,161	0,803	2,148	85,024	35,539	4,298	10,439	362,434
0,75/11	18,016	47,496	74,213	88,329	0,730	1,953	77,295	32,308	3,907	9,490	353,735
0,75/12	19,654	51,814	80,960	80,968	0,669	1,790	70,853	29,616	3,581	8,699	348,603
0,75/13	21,291	56,132	87,706	74,740	0,617	1,652	65,403	27,337	3,306	8,030	346,215
0,75/14	22,929	60,450	94,453	69,401	0,573	1,534	60,731	25,385	3,070	7,456	345,983
0,75/15	24,567	64,768	101,199	64,774	0,535	1,432	56,683	23,692	2,865	6,959	347,475
0,75/16	26,205	69,085	107,946	60,726	0,502	1,342	53,140	22,212	2,686	6,524	350,368
0,75/17	27,843	73,403	114,693	57,154	0,472	1,264	50,014	20,905	2,528	6,141	354,416
0,75/18	29,480	77,721	121,439	53,979	0,446	1,193	47,236	19,744	2,388	5,799	359,425
0,75/19	31,118	82,039	128,186	51,138	0,422	1,131	44,750	18,705	2,262	5,494	365,244
0,75/20	32,756	86,357	134,933	48,581	0,401	1,074	42,512	17,769	2,149	5,220	371,751
0,75/21	34,394	90,675	141,679	46,267	0,382	1,023	40,488	16,923	2,047	4,971	378,848
0,75/22	36,032	94,992	148,426	44,164	0,365	0,976	38,647	16,154	1,953	4,745	386,455
0,75/23	37,669	99,310	155,172	42,244	0,349	0,934	36,967	15,452	1,869	4,539	394,505
0,75/24	39,307	103,628	161,919	40,484	0,334	0,895	35,427	14,808	1,791	4,350	402,943
0,75/25	40,945	107,946	168,666	38,865	0,321	0,859	34,010	14,215	1,719	4,176	411,721
0,75/26	42,583	112,264	175,412	37,370	0,309	0,826	32,702	13,669	1,653	4,015	420,802
0,75/27	44,221	116,582	182,159	35,986	0,297	0,796	31,490	13,162	1,592	3,866	430,151
0,75/28	45,858	120,900	188,906	34,701	0,287	0,767	30,366	12,692	1,535	3,728	439,739
B-8: T_{ок}=6,25, α_p=0,80											
0,80/1	1,638	4,606	7,196	971,615	8,026	21,480	850,241	355,387	42,977	104,391	2367,555
0,80/2	3,276	9,211	14,393	485,807	4,013	10,740	425,120	177,693	21,488	52,195	1203,937
0,80/3	4,913	13,817	21,589	323,872	2,675	7,160	283,414	118,462	14,326	34,797	825,025
0,80/4	6,551	18,423	28,786	242,904	2,007	5,370	212,560	88,847	10,744	26,098	642,288
0,80/5	8,189	23,028	35,982	194,323	1,605	4,296	170,048	71,077	8,595	20,878	538,023
0,80/6	9,827	27,634	43,178	161,936	1,338	3,580	141,707	59,231	7,163	17,398	472,992
0,80/7	11,465	32,240	50,375	138,802	1,147	3,069	121,463	50,770	6,140	14,913	430,381

0,80/8	13,102	36,846	57,571	121,452	1,003	2,685	106,280	44,423	5,372	13,049	401,784
0,80/9	14,740	41,451	64,768	107,957	0,892	2,387	94,471	39,487	4,775	11,599	382,527
0,80/10	16,378	46,057	71,964	97,161	0,803	2,148	85,024	35,539	4,298	10,439	369,811
0,80/11	18,016	50,663	79,160	88,329	0,730	1,953	77,295	32,308	3,907	9,490	361,849
0,80/12	19,654	55,268	86,357	80,968	0,669	1,790	70,853	29,616	3,581	8,699	357,455
0,80/13	21,291	59,874	93,553	74,740	0,617	1,652	65,403	27,337	3,306	8,030	355,804
0,80/14	22,929	64,480	100,750	69,401	0,573	1,534	60,731	25,385	3,070	7,456	356,310
0,80/15	24,567	69,085	107,946	64,774	0,535	1,432	56,683	23,692	2,865	6,959	358,539
0,80/16	26,205	73,691	115,142	60,726	0,502	1,342	53,140	22,212	2,686	6,524	362,171
0,80/17	27,843	78,297	122,339	57,154	0,472	1,264	50,014	20,905	2,528	6,141	366,956
0,80/18	29,480	82,903	129,535	53,979	0,446	1,193	47,236	19,744	2,388	5,799	372,702
0,80/19	31,118	87,508	136,732	51,138	0,422	1,131	44,750	18,705	2,262	5,494	379,259
0,80/20	32,756	92,114	143,928	48,581	0,401	1,074	42,512	17,769	2,149	5,220	386,504
0,80/21	34,394	96,720	151,124	46,267	0,382	1,023	40,488	16,923	2,047	4,971	394,339
0,80/22	36,032	101,325	158,321	44,164	0,365	0,976	38,647	16,154	1,953	4,745	402,683
0,80/23	37,669	105,931	165,517	42,244	0,349	0,934	36,967	15,452	1,869	4,539	411,470
0,80/24	39,307	110,537	172,714	40,484	0,334	0,895	35,427	14,808	1,791	4,350	420,646
0,80/25	40,945	115,142	179,910	38,865	0,321	0,859	34,010	14,215	1,719	4,176	430,162
0,80/26	42,583	119,748	187,106	37,370	0,309	0,826	32,702	13,669	1,653	4,015	439,980
0,80/27	44,221	124,354	194,303	35,986	0,297	0,796	31,490	13,162	1,592	3,866	450,067
0,80/28	45,858	128,959	201,499	34,701	0,287	0,767	30,366	12,692	1,535	3,728	460,393
B-9: T_{ок}=2, α_p=0,5											
0,50/1	1,934	10,795	10,795	1742,621	9,632	30,67	850,241	426,464	51,572	125,269	3083,152
0,50/2	3,868	21,589	21,589	871,31	4,816	15,335	425,12	213,232	25,786	62,635	1576,859
0,50/3	5,801	32,384	32,384	580,874	3,211	10,223	283,414	142,155	17,191	41,756	1090,446
0,50/4	7,735	43,178	43,178	435,655	2,408	7,667	212,56	106,616	12,893	31,317	858,997
0,50/5	9,669	53,973	53,973	348,524	1,926	6,134	170,048	85,293	10,314	25,054	729,54
0,50/6	11,603	64,768	64,768	290,437	1,605	5,112	141,707	71,077	8,595	20,878	651,077
0,50/7	13,536	75,562	75,562	248,946	1,376	4,381	121,463	60,923	7,367	17,896	601,749
0,50/8	15,47	86,357	86,357	217,828	1,204	3,834	106,28	53,308	6,447	15,659	570,638
0,50/9	17,404	97,151	97,151	193,625	1,07	3,408	94,471	47,385	5,73	13,919	551,665
0,50/10	19,338	107,946	107,946	174,262	0,963	3,067	85,024	42,646	5,157	12,527	541,192
0,50/11	21,272	118,741	118,741	158,42	0,876	2,788	77,295	38,769	4,688	11,388	536,902
0,50/12	23,205	129,535	129,535	145,218	0,803	2,556	70,853	35,539	4,298	10,439	537,244
0,50/13	25,139	140,33	140,33	134,048	0,741	2,359	65,403	32,805	3,967	9,636	541,155
0,50/14	27,073	151,124	151,124	124,473	0,688	2,191	60,731	30,462	3,684	8,948	547,866
0,50/15	29,007	161,919	161,919	116,175	0,642	2,045	56,683	28,431	3,438	8,351	556,821
0,50/16	30,94	172,714	172,714	108,914	0,602	1,917	53,14	26,654	3,223	7,829	567,595
0,50/17	32,874	183,508	183,508	102,507	0,567	1,804	50,014	25,086	3,034	7,369	579,868
0,50/18	34,808	194,303	194,303	96,812	0,535	1,704	47,236	23,692	2,865	6,959	593,393
0,50/19	36,742	205,097	205,097	91,717	0,507	1,614	44,75	22,445	2,714	6,593	607,969
0,50/20	38,676	215,892	215,892	87,131	0,482	1,533	42,512	21,323	2,579	6,263	623,441
0,50/21	40,609	226,687	226,687	82,982	0,459	1,46	40,488	20,308	2,456	5,965	639,68
0,50/22	42,543	237,481	237,481	79,21	0,438	1,394	38,647	19,385	2,344	5,694	656,579
0,50/23	44,477	248,276	248,276	75,766	0,419	1,333	36,967	18,542	2,242	5,446	674,056
0,50/24	46,411	259,07	259,07	72,609	0,401	1,278	35,427	17,769	2,149	5,22	692,035
0,50/25	48,344	269,865	269,865	69,705	0,385	1,227	34,01	17,059	2,063	5,011	710,46
0,50/26	50,278	280,66	280,66	67,024	0,37	1,18	32,702	16,402	1,984	4,818	729,276
0,50/27	52,212	291,454	291,454	64,542	0,357	1,136	31,49	15,795	1,91	4,64	748,44
0,50/28	54,146	302,249	302,249	62,236	0,344	1,095	30,366	15,231	1,842	4,474	767,916
B-10: T_{ок}=2, α_p=0,33											
0,33/1	1,934	7,189	7,189	1160,585	9,632	30,67	850,241	426,464	51,572	125,269	2493,904
0,33/2	3,868	14,378	14,378	580,293	4,816	15,335	425,12	213,232	25,786	62,635	1271,42
0,33/3	5,801	21,568	21,568	386,862	3,211	10,223	283,414	142,155	17,191	41,756	874,802
0,33/4	7,735	28,757	28,757	290,146	2,408	7,667	212,56	106,616	12,893	31,317	684,646
0,33/5	9,669	35,946	35,946	232,117	1,926	6,134	170,048	85,293	10,314	25,054	577,079
0,33/6	11,603	43,135	43,135	193,431	1,605	5,112	141,707	71,077	8,595	20,878	510,805
0,33/7	13,536	50,324	50,324	165,798	1,376	4,381	121,463	60,923	7,367	17,896	468,125
0,33/8	15,47	57,514	57,514	145,073	1,204	3,834	106,28	53,308	6,447	15,659	440,197
0,33/9	17,404	64,703	64,703	128,954	1,07	3,408	94,471	47,385	5,73	13,919	422,098
0,33/10	19,338	71,892	71,892	116,059	0,963	3,067	85,024	42,646	5,157	12,527	410,881
0,33/11	21,272	79,081	79,081	105,508	0,876	2,788	77,295	38,769	4,688	11,388	404,67

0,33/12	23,205	86,27	86,27	96,715	0,803	2,556	70,853	35,539	4,298	10,439	402,211
0,33/13	25,139	93,46	93,46	89,276	0,741	2,359	65,403	32,805	3,967	9,636	402,643
0,33/14	27,073	100,649	100,649	82,899	0,688	2,191	60,731	30,462	3,684	8,948	405,342
0,33/15	29,007	107,838	107,838	77,372	0,642	2,045	56,683	28,431	3,438	8,351	409,856
0,33/16	30,94	115,027	115,027	72,537	0,602	1,917	53,14	26,654	3,223	7,829	415,844
0,33/17	32,874	122,216	122,216	68,27	0,567	1,804	50,014	25,086	3,034	7,369	423,047
0,33/18	34,808	129,406	129,406	64,477	0,535	1,704	47,236	23,692	2,865	6,959	431,264
0,33/19	36,742	136,595	136,595	61,083	0,507	1,614	44,75	22,445	2,714	6,593	440,331
0,33/20	38,676	143,784	143,784	58,029	0,482	1,533	42,512	21,323	2,579	6,263	450,123
0,33/21	40,609	150,973	150,973	55,266	0,459	1,46	40,488	20,308	2,456	5,965	460,536
0,33/22	42,543	158,162	158,162	52,754	0,438	1,394	38,647	19,385	2,344	5,694	471,485
0,33/23	44,477	165,352	165,352	50,46	0,419	1,333	36,967	18,542	2,242	5,446	482,902
0,33/24	46,411	172,541	172,541	48,358	0,401	1,278	35,427	17,769	2,149	5,22	494,726
0,33/25	48,344	179,73	179,73	46,423	0,385	1,227	34,01	17,059	2,063	5,011	506,908
0,33/26	50,278	186,919	186,919	44,638	0,37	1,18	32,702	16,402	1,984	4,818	519,408
0,33/27	52,212	194,108	194,108	42,985	0,357	1,136	31,49	15,795	1,91	4,64	532,191
0,33/28	54,146	201,298	201,298	41,449	0,344	1,095	30,366	15,231	1,842	4,474	545,227
B-11: T_{ок}=2, α_п=0,25											
0,25/1	1,934	5,397	5,397	871,31	9,632	30,67	850,241	426,464	51,572	125,269	2201,045
0,25/2	3,868	10,795	10,795	435,655	4,816	15,335	425,12	213,232	25,786	62,635	1119,616
0,25/3	5,801	16,192	16,192	290,437	3,211	10,223	283,414	142,155	17,191	41,756	767,625
0,25/4	7,735	21,589	21,589	217,828	2,408	7,667	212,56	106,616	12,893	31,317	597,992
0,25/5	9,669	26,986	26,986	174,262	1,926	6,134	170,048	85,293	10,314	25,054	501,304
0,25/6	11,603	32,384	32,384	145,218	1,605	5,112	141,707	71,077	8,595	20,878	441,09
0,25/7	13,536	37,781	37,781	124,473	1,376	4,381	121,463	60,923	7,367	17,896	401,714
0,25/8	15,47	43,178	43,178	108,914	1,204	3,834	106,28	53,308	6,447	15,659	375,366
0,25/9	17,404	48,576	48,576	96,812	1,07	3,408	94,471	47,385	5,73	13,919	357,702
0,25/10	19,338	53,973	53,973	87,131	0,963	3,067	85,024	42,646	5,157	12,527	346,115
0,25/11	21,272	59,37	59,37	79,21	0,876	2,788	77,295	38,769	4,688	11,388	338,95
0,25/12	23,205	64,768	64,768	72,609	0,803	2,556	70,853	35,539	4,298	10,439	335,101
0,25/13	25,139	70,165	70,165	67,024	0,741	2,359	65,403	32,805	3,967	9,636	333,801
0,25/14	27,073	75,562	75,562	62,236	0,688	2,191	60,731	30,462	3,684	8,948	334,505
0,25/15	29,007	80,959	80,959	58,087	0,642	2,045	56,683	28,431	3,438	8,351	336,813
0,25/16	30,94	86,357	86,357	54,457	0,602	1,917	53,14	26,654	3,223	7,829	340,424
0,25/17	32,874	91,754	91,754	51,254	0,567	1,804	50,014	25,086	3,034	7,369	345,107
0,25/18	34,808	97,151	97,151	48,406	0,535	1,704	47,236	23,692	2,865	6,959	350,683
0,25/19	36,742	102,549	102,549	45,858	0,507	1,614	44,75	22,445	2,714	6,593	357,014
0,25/20	38,676	107,946	107,946	43,566	0,482	1,533	42,512	21,323	2,579	6,263	363,984
0,25/21	40,609	113,343	113,343	41,491	0,459	1,46	40,488	20,308	2,456	5,965	371,501
0,25/22	42,543	118,741	118,741	39,605	0,438	1,394	38,647	19,385	2,344	5,694	379,494
0,25/23	44,477	124,138	124,138	37,883	0,419	1,333	36,967	18,542	2,242	5,446	387,897
0,25/24	46,411	129,535	129,535	36,305	0,401	1,278	35,427	17,769	2,149	5,22	396,661
0,25/25	48,344	134,932	134,932	34,852	0,385	1,227	34,01	17,059	2,063	5,011	405,741
0,25/26	50,278	140,33	140,33	33,512	0,37	1,18	32,702	16,402	1,984	4,818	415,104
0,25/27	52,212	145,727	145,727	32,271	0,357	1,136	31,49	15,795	1,91	4,64	424,715
0,25/28	54,146	151,124	151,124	31,118	0,344	1,095	30,366	15,231	1,842	4,474	434,548
B-12: T_{ок}=2, α_п=0,20											
0,20/1	1,934	4,318	4,318	697,048	9,632	30,67	850,241	426,464	51,572	125,269	2024,625
0,20/2	3,868	8,636	8,636	348,524	4,816	15,335	425,12	213,232	25,786	62,635	1028,167
0,20/3	5,801	12,954	12,954	232,349	3,211	10,223	283,414	142,155	17,191	41,756	703,061
0,20/4	7,735	17,271	17,271	174,262	2,408	7,667	212,56	106,616	12,893	31,317	545,79
0,20/5	9,669	21,589	21,589	139,41	1,926	6,134	170,048	85,293	10,314	25,054	455,658
0,20/6	11,603	25,907	25,907	116,175	1,605	5,112	141,707	71,077	8,595	20,878	399,093
0,20/7	13,536	30,225	30,225	99,578	1,376	4,381	121,463	60,923	7,367	17,896	361,707
0,20/8	15,47	34,543	34,543	87,131	1,204	3,834	106,28	53,308	6,447	15,659	336,313
0,20/9	17,404	38,861	38,861	77,45	1,07	3,408	94,471	47,385	5,73	13,919	318,91
0,20/10	19,338	43,178	43,178	69,705	0,963	3,067	85,024	42,646	5,157	12,527	307,099
0,20/11	21,272	47,496	47,496	63,368	0,876	2,788	77,295	38,769	4,688	11,388	299,36
0,20/12	23,205	51,814	51,814	58,087	0,803	2,556	70,853	35,539	4,298	10,439	294,671
0,20/13	25,139	56,132	56,132	53,619	0,741	2,359	65,403	32,805	3,967	9,636	292,33
0,20/14	27,073	60,45	60,45	49,789	0,688	2,191	60,731	30,462	3,684	8,948	291,834
0,20/15	29,007	64,768	64,768	46,47	0,642	2,045	56,683	28,431	3,438	8,351	292,814

0,20/16	30,94	69,085	69,085	43,566	0,602	1,917	53,14	26,654	3,223	7,829	294,989
0,20/17	32,874	73,403	73,403	41,003	0,567	1,804	50,014	25,086	3,034	7,369	298,154
0,20/18	34,808	77,721	77,721	38,725	0,535	1,704	47,236	23,692	2,865	6,959	302,142
0,20/19	36,742	82,039	82,039	36,687	0,507	1,614	44,75	22,445	2,714	6,593	306,823
0,20/20	38,676	86,357	86,357	34,852	0,482	1,533	42,512	21,323	2,579	6,263	312,092
0,20/21	40,609	90,675	90,675	33,193	0,459	1,46	40,488	20,308	2,456	5,965	317,867
0,20/22	42,543	94,992	94,992	31,684	0,438	1,394	38,647	19,385	2,344	5,694	324,075
0,20/23	44,477	99,31	99,31	30,306	0,419	1,333	36,967	18,542	2,242	5,446	330,664
0,20/24	46,411	103,628	103,628	29,044	0,401	1,278	35,427	17,769	2,149	5,22	337,586
0,20/25	48,344	107,946	107,946	27,882	0,385	1,227	34,01	17,059	2,063	5,011	344,799
0,20/26	50,278	112,264	112,264	26,81	0,37	1,18	32,702	16,402	1,984	4,818	352,27
0,20/27	52,212	116,582	116,582	25,817	0,357	1,136	31,49	15,795	1,91	4,64	359,971
0,20/28	54,146	120,9	120,9	24,895	0,344	1,095	30,366	15,231	1,842	4,474	367,877
B-13: T_{ок}=2, α_п=0,67											
0,67/1	1,934	14,4	14,4	2324,656	9,632	30,67	850,241	426,464	51,572	125,269	3672,397
0,67/2	3,868	28,8	28,8	1162,328	4,816	15,335	425,12	213,232	25,786	62,635	1882,299
0,67/3	5,801	43,2	43,2	774,885	3,211	10,223	283,414	142,155	17,191	41,756	1306,089
0,67/4	7,735	57,6	57,6	581,164	2,408	7,667	212,56	106,616	12,893	31,317	1033,35
0,67/5	9,669	72	72	464,931	1,926	6,134	170,048	85,293	10,314	25,054	882,001
0,67/6	11,603	86,4	86,4	387,443	1,605	5,112	141,707	71,077	8,595	20,878	791,347
0,67/7	13,536	100,8	100,8	332,094	1,376	4,381	121,463	60,923	7,367	17,896	735,373
0,67/8	15,47	115,2	115,2	290,582	1,204	3,834	106,28	53,308	6,447	15,659	701,078
0,67/9	17,404	129,6	129,6	258,295	1,07	3,408	94,471	47,385	5,73	13,919	681,233
0,67/10	19,338	144	144	232,466	0,963	3,067	85,024	42,646	5,157	12,527	671,504
0,67/11	21,272	158,4	158,4	211,332	0,876	2,788	77,295	38,769	4,688	11,388	669,132
0,67/12	23,205	172,8	172,8	193,721	0,803	2,556	70,853	35,539	4,298	10,439	672,277
0,67/13	25,139	187,2	187,2	178,82	0,741	2,359	65,403	32,805	3,967	9,636	679,667
0,67/14	27,073	201,6	201,6	166,047	0,688	2,191	60,731	30,462	3,684	8,948	690,392
0,67/15	29,007	216	216	154,977	0,642	2,045	56,683	28,431	3,438	8,351	703,785
0,67/16	30,94	230,4	230,4	145,291	0,602	1,917	53,14	26,654	3,223	7,829	719,344
0,67/17	32,874	244,8	244,8	136,744	0,567	1,804	50,014	25,086	3,034	7,369	736,689
0,67/18	34,808	259,2	259,2	129,148	0,535	1,704	47,236	23,692	2,865	6,959	755,523
0,67/19	36,742	273,6	273,6	122,35	0,507	1,614	44,75	22,445	2,714	6,593	775,608
0,67/20	38,676	288	288	116,233	0,482	1,533	42,512	21,323	2,579	6,263	796,759
0,67/21	40,609	302,4	302,4	110,698	0,459	1,46	40,488	20,308	2,456	5,965	818,822
0,67/22	42,543	316,8	316,8	105,666	0,438	1,394	38,647	19,385	2,344	5,694	841,673
0,67/23	44,477	331,2	331,2	101,072	0,419	1,333	36,967	18,542	2,242	5,446	865,21
0,67/24	46,411	345,6	345,6	96,861	0,401	1,278	35,427	17,769	2,149	5,22	889,347
0,67/25	48,344	360	360	92,986	0,385	1,227	34,01	17,059	2,063	5,011	914,011
0,67/26	50,278	374,4	374,4	89,41	0,37	1,18	32,702	16,402	1,984	4,818	939,142
0,67/27	52,212	388,8	388,8	86,098	0,357	1,136	31,49	15,795	1,91	4,64	964,688
0,67/28	54,146	403,2	403,2	83,023	0,344	1,095	30,366	15,231	1,842	4,474	990,605
B-14: T_{ок}=2, α_п=0,63											
0,63/1	1,934	13,493	13,493	2178,276	9,632	30,67	850,241	426,464	51,572	125,269	3524,203
0,63/2	3,868	26,986	26,986	1089,138	4,816	15,335	425,12	213,232	25,786	62,635	1805,481
0,63/3	5,801	40,48	40,48	726,092	3,211	10,223	283,414	142,155	17,191	41,756	1251,856
0,63/4	7,735	53,973	53,973	544,569	2,408	7,667	212,56	106,616	12,893	31,317	989,501
0,63/5	9,669	67,466	67,466	435,655	1,926	6,134	170,048	85,293	10,314	25,054	843,657
0,63/6	11,603	80,959	80,959	363,046	1,605	5,112	141,707	71,077	8,595	20,878	756,068
0,63/7	13,536	94,453	94,453	311,182	1,376	4,381	121,463	60,923	7,367	17,896	701,767
0,63/8	15,47	107,946	107,946	272,284	1,204	3,834	106,28	53,308	6,447	15,659	668,272
0,63/9	17,404	121,439	121,439	242,031	1,07	3,408	94,471	47,385	5,73	13,919	648,647
0,63/10	19,338	134,932	134,932	217,828	0,963	3,067	85,024	42,646	5,157	12,527	638,73
0,63/11	21,272	148,426	148,426	198,025	0,876	2,788	77,295	38,769	4,688	11,388	635,877
0,63/12	23,205	161,919	161,919	181,523	0,803	2,556	70,853	35,539	4,298	10,439	638,317
0,63/13	25,139	175,412	175,412	167,56	0,741	2,359	65,403	32,805	3,967	9,636	644,831
0,63/14	27,073	188,905	188,905	155,591	0,688	2,191	60,731	30,462	3,684	8,948	654,546
0,63/15	29,007	202,399	202,399	145,218	0,642	2,045	56,683	28,431	3,438	8,351	666,824
0,63/16	30,94	215,892	215,892	136,142	0,602	1,917	53,14	26,654	3,223	7,829	681,179
0,63/17	32,874	229,385	229,385	128,134	0,567	1,804	50,014	25,086	3,034	7,369	697,249
0,63/18	34,808	242,878	242,878	121,015	0,535	1,704	47,236	23,692	2,865	6,959	714,746
0,63/19	36,742	256,372	256,372	114,646	0,507	1,614	44,75	22,445	2,714	6,593	733,448

0,63/20	38,676	269,865	269,865	108,914	0,482	1,533	42,512	21,323	2,579	6,263	753,17
0,63/21	40,609	283,358	283,358	103,727	0,459	1,46	40,488	20,308	2,456	5,965	773,767
0,63/22	42,543	296,851	296,851	99,013	0,438	1,394	38,647	19,385	2,344	5,694	795,122
0,63/23	44,477	310,345	310,345	94,708	0,419	1,333	36,967	18,542	2,242	5,446	817,136
0,63/24	46,411	323,838	323,838	90,761	0,401	1,278	35,427	17,769	2,149	5,22	839,723
0,63/25	48,344	337,331	337,331	87,131	0,385	1,227	34,01	17,059	2,063	5,011	862,818
0,63/26	50,278	350,824	350,824	83,78	0,37	1,18	32,702	16,402	1,984	4,818	886,36
0,63/27	52,212	364,318	364,318	80,677	0,357	1,136	31,49	15,795	1,91	4,64	910,303
0,63/28	54,146	377,811	377,811	77,796	0,344	1,095	30,366	15,231	1,842	4,474	934,6
B-15: T_{ок}=2, α_p=0,75											
0,75/1	1,934	16,192	16,192	2613,931	9,632	30,67	850,241	426,464	51,572	125,269	3965,256
0,75/2	3,868	32,384	32,384	1306,966	4,816	15,335	425,12	213,232	25,786	62,635	2034,105
0,75/3	5,801	48,576	48,576	871,31	3,211	10,223	283,414	142,155	17,191	41,756	1413,266
0,75/4	7,735	64,768	64,768	653,483	2,408	7,667	212,56	106,616	12,893	31,317	1120,005
0,75/5	9,669	80,959	80,959	522,786	1,926	6,134	170,048	85,293	10,314	25,054	957,774
0,75/6	11,603	97,151	97,151	435,655	1,605	5,112	141,707	71,077	8,595	20,878	861,061
0,75/7	13,536	113,343	113,343	373,419	1,376	4,381	121,463	60,923	7,367	17,896	801,784
0,75/8	15,47	129,535	129,535	326,741	1,204	3,834	106,28	53,308	6,447	15,659	765,907
0,75/9	17,404	145,727	145,727	290,437	1,07	3,408	94,471	47,385	5,73	13,919	745,629
0,75/10	19,338	161,919	161,919	261,393	0,963	3,067	85,024	42,646	5,157	12,527	736,269
0,75/11	21,272	178,111	178,111	237,63	0,876	2,788	77,295	38,769	4,688	11,388	734,852
0,75/12	23,205	194,303	194,303	217,828	0,803	2,556	70,853	35,539	4,298	10,439	739,39
0,75/13	25,139	210,495	210,495	201,072	0,741	2,359	65,403	32,805	3,967	9,636	748,509
0,75/14	27,073	226,687	226,687	186,709	0,688	2,191	60,731	30,462	3,684	8,948	761,228
0,75/15	29,007	242,878	242,878	174,262	0,642	2,045	56,683	28,431	3,438	8,351	776,826
0,75/16	30,94	259,07	259,07	163,371	0,602	1,917	53,14	26,654	3,223	7,829	794,764
0,75/17	32,874	275,262	275,262	153,761	0,567	1,804	50,014	25,086	3,034	7,369	814,63
0,75/18	34,808	291,454	291,454	145,218	0,535	1,704	47,236	23,692	2,865	6,959	836,101
0,75/19	36,742	307,646	307,646	137,575	0,507	1,614	44,75	22,445	2,714	6,593	858,925
0,75/20	38,676	323,838	323,838	130,697	0,482	1,533	42,512	21,323	2,579	6,263	882,899
0,75/21	40,609	340,03	340,03	124,473	0,459	1,46	40,488	20,308	2,456	5,965	907,857
0,75/22	42,543	356,222	356,222	118,815	0,438	1,394	38,647	19,385	2,344	5,694	933,666
0,75/23	44,477	372,414	372,414	113,649	0,419	1,333	36,967	18,542	2,242	5,446	960,215
0,75/24	46,411	388,606	388,606	108,914	0,401	1,278	35,427	17,769	2,149	5,22	987,412
0,75/25	48,344	404,797	404,797	104,557	0,385	1,227	34,01	17,059	2,063	5,011	1015,176
0,75/26	50,278	420,989	420,989	100,536	0,37	1,18	32,702	16,402	1,984	4,818	1043,446
0,75/27	52,212	437,181	437,181	96,812	0,357	1,136	31,49	15,795	1,91	4,64	1072,164
0,75/28	54,146	453,373	453,373	93,355	0,344	1,095	30,366	15,231	1,842	4,474	1101,283
B-16: T_{ок}=2, α_p=0,80											
0,80/1	1,934	17,271	17,271	2788,193	9,632	30,67	850,241	426,464	51,572	125,269	4141,676
0,80/2	3,868	34,543	34,543	1394,097	4,816	15,335	425,12	213,232	25,786	62,635	2125,554
0,80/3	5,801	51,814	51,814	929,398	3,211	10,223	283,414	142,155	17,191	41,756	1477,83
0,80/4	7,735	69,085	69,085	697,048	2,408	7,667	212,56	106,616	12,893	31,317	1172,204
0,80/5	9,669	86,357	86,357	557,639	1,926	6,134	170,048	85,293	10,314	25,054	1003,423
0,80/6	11,603	103,628	103,628	464,699	1,605	5,112	141,707	71,077	8,595	20,878	903,059
0,80/7	13,536	120,9	120,9	398,313	1,376	4,381	121,463	60,923	7,367	17,896	841,792
0,80/8	15,47	138,171	138,171	348,524	1,204	3,834	106,28	53,308	6,447	15,659	804,962
0,80/9	17,404	155,442	155,442	309,799	1,07	3,408	94,471	47,385	5,73	13,919	784,421
0,80/10	19,338	172,714	172,714	278,819	0,963	3,067	85,024	42,646	5,157	12,527	775,285
0,80/11	21,272	189,985	189,985	253,472	0,876	2,788	77,295	38,769	4,688	11,388	774,442
0,80/12	23,205	207,256	207,256	232,349	0,803	2,556	70,853	35,539	4,298	10,439	779,817
0,80/13	25,139	224,528	224,528	214,476	0,741	2,359	65,403	32,805	3,967	9,636	789,979
0,80/14	27,073	241,799	241,799	199,157	0,688	2,191	60,731	30,462	3,684	8,948	803,9
0,80/15	29,007	259,07	259,07	185,88	0,642	2,045	56,683	28,431	3,438	8,351	820,828
0,80/16	30,94	276,342	276,342	174,262	0,602	1,917	53,14	26,654	3,223	7,829	840,199
0,80/17	32,874	293,613	293,613	164,011	0,567	1,804	50,014	25,086	3,034	7,369	861,582
0,80/18	34,808	310,884	310,884	154,9	0,535	1,704	47,236	23,692	2,865	6,959	884,643
0,80/19	36,742	328,156	328,156	146,747	0,507	1,614	44,75	22,445	2,714	6,593	909,117
0,80/20	38,676	345,427	345,427	139,41	0,482	1,533	42,512	21,323	2,579	6,263	934,79
0,80/21	40,609	362,699	362,699	132,771	0,459	1,46	40,488	20,308	2,456	5,965	961,493
0,80/22	42,543	379,97	379,97	126,736	0,438	1,394	38,647	19,385	2,344	5,694	989,083
0,80/23	44,477	397,241	397,241	121,226	0,419	1,333	36,967	18,542	2,242	5,446	1017,446

0,80/24	46,411	414,513	414,513	116,175	0,401	1,278	35,427	17,769	2,149	5,22	1046,487
0,80/25	48,344	431,784	431,784	111,528	0,385	1,227	34,01	17,059	2,063	5,011	1076,121
0,80/26	50,278	449,055	449,055	107,238	0,37	1,18	32,702	16,402	1,984	4,818	1106,28
0,80/27	52,212	466,327	466,327	103,266	0,357	1,136	31,49	15,795	1,91	4,64	1136,91
0,80/28	54,146	483,598	483,598	99,578	0,344	1,095	30,366	15,231	1,842	4,474	1167,956
B-17: T_{ок}=3, α_p=0,5											
0,50/1	1,934	7,196	7,196	1742,621	9,632	30,67	850,241	426,464	51,572	125,269	3075,954
0,50/2	3,868	14,393	14,393	871,31	4,816	15,335	425,12	213,232	25,786	62,635	1562,467
0,50/3	5,801	21,589	21,589	580,874	3,211	10,223	283,414	142,155	17,191	41,756	1068,856
0,50/4	7,735	28,786	28,786	435,655	2,408	7,667	212,56	106,616	12,893	31,317	830,213
0,50/5	9,669	35,982	35,982	348,524	1,926	6,134	170,048	85,293	10,314	25,054	693,558
0,50/6	11,603	43,178	43,178	290,437	1,605	5,112	141,707	71,077	8,595	20,878	607,897
0,50/7	13,536	50,375	50,375	248,946	1,376	4,381	121,463	60,923	7,367	17,896	551,375
0,50/8	15,47	57,571	57,571	217,828	1,204	3,834	106,28	53,308	6,447	15,659	513,066
0,50/9	17,404	64,768	64,768	193,625	1,07	3,408	94,471	47,385	5,73	13,919	486,899
0,50/10	19,338	71,964	71,964	174,262	0,963	3,067	85,024	42,646	5,157	12,527	469,228
0,50/11	21,272	79,16	79,16	158,42	0,876	2,788	77,295	38,769	4,688	11,388	457,74
0,50/12	23,205	86,357	86,357	145,218	0,803	2,556	70,853	35,539	4,298	10,439	450,888
0,50/13	25,139	93,553	93,553	134,048	0,741	2,359	65,403	32,805	3,967	9,636	447,601
0,50/14	27,073	100,75	100,75	124,473	0,688	2,191	60,731	30,462	3,684	8,948	447,118
0,50/15	29,007	107,946	107,946	116,175	0,642	2,045	56,683	28,431	3,438	8,351	448,875
0,50/16	30,94	115,142	115,142	108,914	0,602	1,917	53,14	26,654	3,223	7,829	452,451
0,50/17	32,874	122,339	122,339	102,507	0,567	1,804	50,014	25,086	3,034	7,369	457,53
0,50/18	34,808	129,535	129,535	96,812	0,535	1,704	47,236	23,692	2,865	6,959	463,857
0,50/19	36,742	136,732	136,732	91,717	0,507	1,614	44,75	22,445	2,714	6,593	471,239
0,50/20	38,676	143,928	143,928	87,131	0,482	1,533	42,512	21,323	2,579	6,263	479,513
0,50/21	40,609	151,124	151,124	82,982	0,459	1,46	40,488	20,308	2,456	5,965	488,554
0,50/22	42,543	158,321	158,321	79,21	0,438	1,394	38,647	19,385	2,344	5,694	498,259
0,50/23	44,477	165,517	165,517	75,766	0,419	1,333	36,967	18,542	2,242	5,446	508,538
0,50/24	46,411	172,714	172,714	72,609	0,401	1,278	35,427	17,769	2,149	5,22	519,323
0,50/25	48,344	179,91	179,91	69,705	0,385	1,227	34,01	17,059	2,063	5,011	530,55
0,50/26	50,278	187,106	187,106	67,024	0,37	1,18	32,702	16,402	1,984	4,818	542,168
0,50/27	52,212	194,303	194,303	64,542	0,357	1,136	31,49	15,795	1,91	4,64	554,138
0,50/28	54,146	201,499	201,499	62,236	0,344	1,095	30,366	15,231	1,842	4,474	566,416
B-18: T_{ок}=3, α_p=0,33											
0,33/1	1,934	4,793	4,793	1160,585	9,632	30,67	850,241	426,464	51,572	125,269	2489,112
0,33/2	3,868	9,586	9,586	580,293	4,816	15,335	425,12	213,232	25,786	62,635	1261,836
0,33/3	5,801	14,378	14,378	386,862	3,211	10,223	283,414	142,155	17,191	41,756	860,422
0,33/4	7,735	19,171	19,171	290,146	2,408	7,667	212,56	106,616	12,893	31,317	665,474
0,33/5	9,669	23,964	23,964	232,117	1,926	6,134	170,048	85,293	10,314	25,054	553,115
0,33/6	11,603	28,757	28,757	193,431	1,605	5,112	141,707	71,077	8,595	20,878	482,049
0,33/7	13,536	33,55	33,55	165,798	1,376	4,381	121,463	60,923	7,367	17,896	434,577
0,33/8	15,47	38,342	38,342	145,073	1,204	3,834	106,28	53,308	6,447	15,659	401,853
0,33/9	17,404	43,135	43,135	128,954	1,07	3,408	94,471	47,385	5,73	13,919	378,962
0,33/10	19,338	47,928	47,928	116,059	0,963	3,067	85,024	42,646	5,157	12,527	362,953
0,33/11	21,272	52,721	52,721	105,508	0,876	2,788	77,295	38,769	4,688	11,388	351,95
0,33/12	23,205	57,514	57,514	96,715	0,803	2,556	70,853	35,539	4,298	10,439	344,699
0,33/13	25,139	62,306	62,306	89,276	0,741	2,359	65,403	32,805	3,967	9,636	340,335
0,33/14	27,073	67,099	67,099	82,899	0,688	2,191	60,731	30,462	3,684	8,948	338,242
0,33/15	29,007	71,892	71,892	77,372	0,642	2,045	56,683	28,431	3,438	8,351	337,964
0,33/16	30,94	76,685	76,685	72,537	0,602	1,917	53,14	26,654	3,223	7,829	339,16
0,33/17	32,874	81,478	81,478	68,27	0,567	1,804	50,014	25,086	3,034	7,369	341,571
0,33/18	34,808	86,27	86,27	64,477	0,535	1,704	47,236	23,692	2,865	6,959	344,992
0,33/19	36,742	91,063	91,063	61,083	0,507	1,614	44,75	22,445	2,714	6,593	349,267
0,33/20	38,676	95,856	95,856	58,029	0,482	1,533	42,512	21,323	2,579	6,263	354,267
0,33/21	40,609	100,649	100,649	55,266	0,459	1,46	40,488	20,308	2,456	5,965	359,888
0,33/22	42,543	105,442	105,442	52,754	0,438	1,394	38,647	19,385	2,344	5,694	366,045
0,33/23	44,477	110,234	110,234	50,46	0,419	1,333	36,967	18,542	2,242	5,446	372,666
0,33/24	46,411	115,027	115,027	48,358	0,401	1,278	35,427	17,769	2,149	5,22	379,698
0,33/25	48,344	119,82	119,82	46,423	0,385	1,227	34,01	17,059	2,063	5,011	387,088
0,33/26	50,278	124,613	124,613	44,638	0,37	1,18	32,702	16,402	1,984	4,818	394,796
0,33/27	52,212	129,406	129,406	42,985	0,357	1,136	31,49	15,795	1,91	4,64	402,787

0,33/28	54,146	134,198	134,198	41,449	0,344	1,095	30,366	15,231	1,842	4,474	411,027
B-19: $T_{ок}=3$, $\alpha_p=0,25$											
0,25/1	1,934	3,598	3,598	871,31	9,632	30,67	850,241	426,464	51,572	125,269	2197,447
0,25/2	3,868	7,196	7,196	435,655	4,816	15,335	425,12	213,232	25,786	62,635	1112,418
0,25/3	5,801	10,795	10,795	290,437	3,211	10,223	283,414	142,155	17,191	41,756	756,831
0,25/4	7,735	14,393	14,393	217,828	2,408	7,667	212,56	106,616	12,893	31,317	583,6
0,25/5	9,669	17,991	17,991	174,262	1,926	6,134	170,048	85,293	10,314	25,054	483,314
0,25/6	11,603	21,589	21,589	145,218	1,605	5,112	141,707	71,077	8,595	20,878	419,5
0,25/7	13,536	25,187	25,187	124,473	1,376	4,381	121,463	60,923	7,367	17,896	376,526
0,25/8	15,47	28,786	28,786	108,914	1,204	3,834	106,28	53,308	6,447	15,659	346,582
0,25/9	17,404	32,384	32,384	96,812	1,07	3,408	94,471	47,385	5,73	13,919	325,318
0,25/10	19,338	35,982	35,982	87,131	0,963	3,067	85,024	42,646	5,157	12,527	310,133
0,25/11	21,272	39,58	39,58	79,21	0,876	2,788	77,295	38,769	4,688	11,388	299,37
0,25/12	23,205	43,178	43,178	72,609	0,803	2,556	70,853	35,539	4,298	10,439	291,921
0,25/13	25,139	46,777	46,777	67,024	0,741	2,359	65,403	32,805	3,967	9,636	287,025
0,25/14	27,073	50,375	50,375	62,236	0,688	2,191	60,731	30,462	3,684	8,948	284,131
0,25/15	29,007	53,973	53,973	58,087	0,642	2,045	56,683	28,431	3,438	8,351	282,841
0,25/16	30,94	57,571	57,571	54,457	0,602	1,917	53,14	26,654	3,223	7,829	282,852
0,25/17	32,874	61,169	61,169	51,254	0,567	1,804	50,014	25,086	3,034	7,369	283,937
0,25/18	34,808	64,768	64,768	48,406	0,535	1,704	47,236	23,692	2,865	6,959	285,917
0,25/19	36,742	68,366	68,366	45,858	0,507	1,614	44,75	22,445	2,714	6,593	288,648
0,25/20	38,676	71,964	71,964	43,566	0,482	1,533	42,512	21,323	2,579	6,263	292,02
0,25/21	40,609	75,562	75,562	41,491	0,459	1,46	40,488	20,308	2,456	5,965	295,939
0,25/22	42,543	79,16	79,16	39,605	0,438	1,394	38,647	19,385	2,344	5,694	300,332
0,25/23	44,477	82,759	82,759	37,883	0,419	1,333	36,967	18,542	2,242	5,446	305,139
0,25/24	46,411	86,357	86,357	36,305	0,401	1,278	35,427	17,769	2,149	5,22	310,305
0,25/25	48,344	89,955	89,955	34,852	0,385	1,227	34,01	17,059	2,063	5,011	315,787
0,25/26	50,278	93,553	93,553	33,512	0,37	1,18	32,702	16,402	1,984	4,818	321,55
0,25/27	52,212	97,151	97,151	32,271	0,357	1,136	31,49	15,795	1,91	4,64	327,563
0,25/28	54,146	100,75	100,75	31,118	0,344	1,095	30,366	15,231	1,842	4,474	333,8
B-20: $T_{ок}=3$, $\alpha_p=0,20$											
0,20/1	1,934	2,879	2,879	697,048	9,632	30,67	850,241	426,464	51,572	125,269	2021,747
0,20/2	3,868	5,757	5,757	348,524	4,816	15,335	425,12	213,232	25,786	62,635	1022,409
0,20/3	5,801	8,636	8,636	232,349	3,211	10,223	283,414	142,155	17,191	41,756	694,425
0,20/4	7,735	11,514	11,514	174,262	2,408	7,667	212,56	106,616	12,893	31,317	534,276
0,20/5	9,669	14,393	14,393	139,41	1,926	6,134	170,048	85,293	10,314	25,054	441,266
0,20/6	11,603	17,271	17,271	116,175	1,605	5,112	141,707	71,077	8,595	20,878	381,821
0,20/7	13,536	20,15	20,15	99,578	1,376	4,381	121,463	60,923	7,367	17,896	341,557
0,20/8	15,47	23,028	23,028	87,131	1,204	3,834	106,28	53,308	6,447	15,659	313,283
0,20/9	17,404	25,907	25,907	77,45	1,07	3,408	94,471	47,385	5,73	13,919	293,002
0,20/10	19,338	28,786	28,786	69,705	0,963	3,067	85,024	42,646	5,157	12,527	278,315
0,20/11	21,272	31,664	31,664	63,368	0,876	2,788	77,295	38,769	4,688	11,388	267,696
0,20/12	23,205	34,543	34,543	58,087	0,803	2,556	70,853	35,539	4,298	10,439	260,129
0,20/13	25,139	37,421	37,421	53,619	0,741	2,359	65,403	32,805	3,967	9,636	254,908
0,20/14	27,073	40,3	40,3	49,789	0,688	2,191	60,731	30,462	3,684	8,948	251,534
0,20/15	29,007	43,178	43,178	46,47	0,642	2,045	56,683	28,431	3,438	8,351	249,634
0,20/16	30,94	46,057	46,057	43,566	0,602	1,917	53,14	26,654	3,223	7,829	248,933
0,20/17	32,874	48,936	48,936	41,003	0,567	1,804	50,014	25,086	3,034	7,369	249,22
0,20/18	34,808	51,814	51,814	38,725	0,535	1,704	47,236	23,692	2,865	6,959	250,328
0,20/19	36,742	54,693	54,693	36,687	0,507	1,614	44,75	22,445	2,714	6,593	252,131
0,20/20	38,676	57,571	57,571	34,852	0,482	1,533	42,512	21,323	2,579	6,263	254,52
0,20/21	40,609	60,45	60,45	33,193	0,459	1,46	40,488	20,308	2,456	5,965	257,417
0,20/22	42,543	63,328	63,328	31,684	0,438	1,394	38,647	19,385	2,344	5,694	260,747
0,20/23	44,477	66,207	66,207	30,306	0,419	1,333	36,967	18,542	2,242	5,446	264,458
0,20/24	46,411	69,085	69,085	29,044	0,401	1,278	35,427	17,769	2,149	5,22	268,5
0,20/25	48,344	71,964	71,964	27,882	0,385	1,227	34,01	17,059	2,063	5,011	272,835
0,20/26	50,278	74,843	74,843	26,81	0,37	1,18	32,702	16,402	1,984	4,818	277,428
0,20/27	52,212	77,721	77,721	25,817	0,357	1,136	31,49	15,795	1,91	4,64	282,249
0,20/28	54,146	80,6	80,6	24,895	0,344	1,095	30,366	15,231	1,842	4,474	287,277
B-21: $T_{ок}=3$, $\alpha_p=0,67$											
0,67/1	1,934	9,6	9,6	2324,656	9,632	30,67	850,241	426,464	51,572	125,269	3662,797
0,67/2	3,868	19,2	19,2	1162,328	4,816	15,335	425,12	213,232	25,786	62,635	1863,099

0,67/3	5,801	28,8	28,8	774,885	3,211	10,223	283,414	142,155	17,191	41,756	1277,289
0,67/4	7,735	38,4	38,4	581,164	2,408	7,667	212,56	106,616	12,893	31,317	994,95
0,67/5	9,669	48	48	464,931	1,926	6,134	170,048	85,293	10,314	25,054	834,001
0,67/6	11,603	57,6	57,6	387,443	1,605	5,112	141,707	71,077	8,595	20,878	733,747
0,67/7	13,536	67,2	67,2	332,094	1,376	4,381	121,463	60,923	7,367	17,896	668,173
0,67/8	15,47	76,8	76,8	290,582	1,204	3,834	106,28	53,308	6,447	15,659	624,278
0,67/9	17,404	86,4	86,4	258,295	1,07	3,408	94,471	47,385	5,73	13,919	594,833
0,67/10	19,338	96	96	232,466	0,963	3,067	85,024	42,646	5,157	12,527	575,504
0,67/11	21,272	105,6	105,6	211,332	0,876	2,788	77,295	38,769	4,688	11,388	563,532
0,67/12	23,205	115,2	115,2	193,721	0,803	2,556	70,853	35,539	4,298	10,439	557,077
0,67/13	25,139	124,8	124,8	178,82	0,741	2,359	65,403	32,805	3,967	9,636	554,867
0,67/14	27,073	134,4	134,4	166,047	0,688	2,191	60,731	30,462	3,684	8,948	555,992
0,67/15	29,007	144	144	154,977	0,642	2,045	56,683	28,431	3,438	8,351	559,785
0,67/16	30,94	153,6	153,6	145,291	0,602	1,917	53,14	26,654	3,223	7,829	565,744
0,67/17	32,874	163,2	163,2	136,744	0,567	1,804	50,014	25,086	3,034	7,369	573,489
0,67/18	34,808	172,8	172,8	129,148	0,535	1,704	47,236	23,692	2,865	6,959	582,723
0,67/19	36,742	182,4	182,4	122,35	0,507	1,614	44,75	22,445	2,714	6,593	593,208
0,67/20	38,676	192	192	116,233	0,482	1,533	42,512	21,323	2,579	6,263	604,759
0,67/21	40,609	201,6	201,6	110,698	0,459	1,46	40,488	20,308	2,456	5,965	617,222
0,67/22	42,543	211,2	211,2	105,666	0,438	1,394	38,647	19,385	2,344	5,694	630,473
0,67/23	44,477	220,8	220,8	101,072	0,419	1,333	36,967	18,542	2,242	5,446	644,41
0,67/24	46,411	230,4	230,4	96,861	0,401	1,278	35,427	17,769	2,149	5,22	658,947
0,67/25	48,344	240	240	92,986	0,385	1,227	34,01	17,059	2,063	5,011	674,011
0,67/26	50,278	249,6	249,6	89,41	0,37	1,18	32,702	16,402	1,984	4,818	689,542
0,67/27	52,212	259,2	259,2	86,098	0,357	1,136	31,49	15,795	1,91	4,64	705,488
0,67/28	54,146	268,8	268,8	83,023	0,344	1,095	30,366	15,231	1,842	4,474	721,805
B-22: T_{ок}=3, α_p=0,63											
0,63/1	1,934	8,995	8,995	2178,276	9,632	30,67	850,241	426,464	51,572	125,269	3515,207
0,63/2	3,868	17,991	17,991	1089,138	4,816	15,335	425,12	213,232	25,786	62,635	1787,491
0,63/3	5,801	26,986	26,986	726,092	3,211	10,223	283,414	142,155	17,191	41,756	1224,868
0,63/4	7,735	35,982	35,982	544,569	2,408	7,667	212,56	106,616	12,893	31,317	953,519
0,63/5	9,669	44,977	44,977	435,655	1,926	6,134	170,048	85,293	10,314	25,054	798,679
0,63/6	11,603	53,973	53,973	363,046	1,605	5,112	141,707	71,077	8,595	20,878	702,096
0,63/7	13,536	62,968	62,968	311,182	1,376	4,381	121,463	60,923	7,367	17,896	638,797
0,63/8	15,47	71,964	71,964	272,284	1,204	3,834	106,28	53,308	6,447	15,659	596,308
0,63/9	17,404	80,959	80,959	242,031	1,07	3,408	94,471	47,385	5,73	13,919	567,687
0,63/10	19,338	89,955	89,955	217,828	0,963	3,067	85,024	42,646	5,157	12,527	548,776
0,63/11	21,272	98,95	98,95	198,025	0,876	2,788	77,295	38,769	4,688	11,388	536,925
0,63/12	23,205	107,946	107,946	181,523	0,803	2,556	70,853	35,539	4,298	10,439	530,371
0,63/13	25,139	116,941	116,941	167,56	0,741	2,359	65,403	32,805	3,967	9,636	527,889
0,63/14	27,073	125,937	125,937	155,591	0,688	2,191	60,731	30,462	3,684	8,948	528,61
0,63/15	29,007	134,932	134,932	145,218	0,642	2,045	56,683	28,431	3,438	8,351	531,89
0,63/16	30,94	143,928	143,928	136,142	0,602	1,917	53,14	26,654	3,223	7,829	537,251
0,63/17	32,874	152,923	152,923	128,134	0,567	1,804	50,014	25,086	3,034	7,369	544,325
0,63/18	34,808	161,919	161,919	121,015	0,535	1,704	47,236	23,692	2,865	6,959	552,828
0,63/19	36,742	170,914	170,914	114,646	0,507	1,614	44,75	22,445	2,714	6,593	562,532
0,63/20	38,676	179,91	179,91	108,914	0,482	1,533	42,512	21,323	2,579	6,263	573,26
0,63/21	40,609	188,905	188,905	103,727	0,459	1,46	40,488	20,308	2,456	5,965	584,861
0,63/22	42,543	197,901	197,901	99,013	0,438	1,394	38,647	19,385	2,344	5,694	597,222
0,63/23	44,477	206,896	206,896	94,708	0,419	1,333	36,967	18,542	2,242	5,446	610,238
0,63/24	46,411	215,892	215,892	90,761	0,401	1,278	35,427	17,769	2,149	5,22	623,831
0,63/25	48,344	224,887	224,887	87,131	0,385	1,227	34,01	17,059	2,063	5,011	637,93
0,63/26	50,278	233,883	233,883	83,78	0,37	1,18	32,702	16,402	1,984	4,818	652,478
0,63/27	52,212	242,878	242,878	80,677	0,357	1,136	31,49	15,795	1,91	4,64	667,423
0,63/28	54,146	251,874	251,874	77,796	0,344	1,095	30,366	15,231	1,842	4,474	682,726
B-23: T_{ок}=3, α_p=0,75											
0,75/1	1,934	10,795	10,795	2613,931	9,632	30,67	850,241	426,464	51,572	125,269	3954,462
0,75/2	3,868	21,589	21,589	1306,966	4,816	15,335	425,12	213,232	25,786	62,635	2012,515
0,75/3	5,801	32,384	32,384	871,31	3,211	10,223	283,414	142,155	17,191	41,756	1380,882
0,75/4	7,735	43,178	43,178	653,483	2,408	7,667	212,56	106,616	12,893	31,317	1076,825
0,75/5	9,669	53,973	53,973	522,786	1,926	6,134	170,048	85,293	10,314	25,054	903,802
0,75/6	11,603	64,768	64,768	435,655	1,605	5,112	141,707	71,077	8,595	20,878	796,295

0,75/7	13,536	75,562	75,562	373,419	1,376	4,381	121,463	60,923	7,367	17,896	726,222
0,75/8	15,47	86,357	86,357	326,741	1,204	3,834	106,28	53,308	6,447	15,659	679,551
0,75/9	17,404	97,151	97,151	290,437	1,07	3,408	94,471	47,385	5,73	13,919	648,477
0,75/10	19,338	107,946	107,946	261,393	0,963	3,067	85,024	42,646	5,157	12,527	628,323
0,75/11	21,272	118,741	118,741	237,63	0,876	2,788	77,295	38,769	4,688	11,388	616,112
0,75/12	23,205	129,535	129,535	217,828	0,803	2,556	70,853	35,539	4,298	10,439	609,854
0,75/13	25,139	140,33	140,33	201,072	0,741	2,359	65,403	32,805	3,967	9,636	608,179
0,75/14	27,073	151,124	151,124	186,709	0,688	2,191	60,731	30,462	3,684	8,948	610,102
0,75/15	29,007	161,919	161,919	174,262	0,642	2,045	56,683	28,431	3,438	8,351	614,908
0,75/16	30,94	172,714	172,714	163,371	0,602	1,917	53,14	26,654	3,223	7,829	622,052
0,75/17	32,874	183,508	183,508	153,761	0,567	1,804	50,014	25,086	3,034	7,369	631,122
0,75/18	34,808	194,303	194,303	145,218	0,535	1,704	47,236	23,692	2,865	6,959	641,799
0,75/19	36,742	205,097	205,097	137,575	0,507	1,614	44,75	22,445	2,714	6,593	653,827
0,75/20	38,676	215,892	215,892	130,697	0,482	1,533	42,512	21,323	2,579	6,263	667,007
0,75/21	40,609	226,687	226,687	124,473	0,459	1,46	40,488	20,308	2,456	5,965	681,171
0,75/22	42,543	237,481	237,481	118,815	0,438	1,394	38,647	19,385	2,344	5,694	696,184
0,75/23	44,477	248,276	248,276	113,649	0,419	1,333	36,967	18,542	2,242	5,446	711,939
0,75/24	46,411	259,07	259,07	108,914	0,401	1,278	35,427	17,769	2,149	5,22	728,34
0,75/25	48,344	269,865	269,865	104,557	0,385	1,227	34,01	17,059	2,063	5,011	745,312
0,75/26	50,278	280,66	280,66	100,536	0,37	1,18	32,702	16,402	1,984	4,818	762,788
0,75/27	52,212	291,454	291,454	96,812	0,357	1,136	31,49	15,795	1,91	4,64	780,71
0,75/28	54,146	302,249	302,249	93,355	0,344	1,095	30,366	15,231	1,842	4,474	799,035
B-24: T_{ок}=3, α_p=0,80											
0,80/1	1,934	11,514	11,514	2788,193	9,632	30,67	850,241	426,464	51,572	125,269	4130,162
0,80/2	3,868	23,028	23,028	1394,097	4,816	15,335	425,12	213,232	25,786	62,635	2102,524
0,80/3	5,801	34,543	34,543	929,398	3,211	10,223	283,414	142,155	17,191	41,756	1443,288
0,80/4	7,735	46,057	46,057	697,048	2,408	7,667	212,56	106,616	12,893	31,317	1126,148
0,80/5	9,669	57,571	57,571	557,639	1,926	6,134	170,048	85,293	10,314	25,054	945,851
0,80/6	11,603	69,085	69,085	464,699	1,605	5,112	141,707	71,077	8,595	20,878	833,973
0,80/7	13,536	80,6	80,6	398,313	1,376	4,381	121,463	60,923	7,367	17,896	761,192
0,80/8	15,47	92,114	92,114	348,524	1,204	3,834	106,28	53,308	6,447	15,659	712,848
0,80/9	17,404	103,628	103,628	309,799	1,07	3,408	94,471	47,385	5,73	13,919	680,793
0,80/10	19,338	115,142	115,142	278,819	0,963	3,067	85,024	42,646	5,157	12,527	660,141
0,80/11	21,272	126,657	126,657	253,472	0,876	2,788	77,295	38,769	4,688	11,388	647,786
0,80/12	23,205	138,171	138,171	232,349	0,803	2,556	70,853	35,539	4,298	10,439	641,647
0,80/13	25,139	149,685	149,685	214,476	0,741	2,359	65,403	32,805	3,967	9,636	640,293
0,80/14	27,073	161,199	161,199	199,157	0,688	2,191	60,731	30,462	3,684	8,948	642,7
0,80/15	29,007	172,714	172,714	185,88	0,642	2,045	56,683	28,431	3,438	8,351	648,116
0,80/16	30,94	184,228	184,228	174,262	0,602	1,917	53,14	26,654	3,223	7,829	655,971
0,80/17	32,874	195,742	195,742	164,011	0,567	1,804	50,014	25,086	3,034	7,369	665,84
0,80/18	34,808	207,256	207,256	154,9	0,535	1,704	47,236	23,692	2,865	6,959	677,387
0,80/19	36,742	218,771	218,771	146,747	0,507	1,614	44,75	22,445	2,714	6,593	690,347
0,80/20	38,676	230,285	230,285	139,41	0,482	1,533	42,512	21,323	2,579	6,263	704,506
0,80/21	40,609	241,799	241,799	132,771	0,459	1,46	40,488	20,308	2,456	5,965	719,693
0,80/22	42,543	253,313	253,313	126,736	0,438	1,394	38,647	19,385	2,344	5,694	735,769
0,80/23	44,477	264,828	264,828	121,226	0,419	1,333	36,967	18,542	2,242	5,446	752,62
0,80/24	46,411	276,342	276,342	116,175	0,401	1,278	35,427	17,769	2,149	5,22	770,145
0,80/25	48,344	287,856	287,856	111,528	0,385	1,227	34,01	17,059	2,063	5,011	788,265
0,80/26	50,278	299,37	299,37	107,238	0,37	1,18	32,702	16,402	1,984	4,818	806,91
0,80/27	52,212	310,884	310,884	103,266	0,357	1,136	31,49	15,795	1,91	4,64	826,024
0,80/28	54,146	322,399	322,399	99,578	0,344	1,095	30,366	15,231	1,842	4,474	845,558
B-25: T_{ок}=4, α_p=0,5											
0,50/1	1,934	5,397	5,397	1742,621	9,632	30,67	850,241	426,464	51,572	125,269	3072,356
0,50/2	3,868	10,795	10,795	871,31	4,816	15,335	425,12	213,232	25,786	62,635	1555,271
0,50/3	5,801	16,192	16,192	580,874	3,211	10,223	283,414	142,155	17,191	41,756	1058,062
0,50/4	7,735	21,589	21,589	435,655	2,408	7,667	212,56	106,616	12,893	31,317	815,819
0,50/5	9,669	26,986	26,986	348,524	1,926	6,134	170,048	85,293	10,314	25,054	675,566
0,50/6	11,603	32,384	32,384	290,437	1,605	5,112	141,707	71,077	8,595	20,878	586,309
0,50/7	13,536	37,781	37,781	248,946	1,376	4,381	121,463	60,923	7,367	17,896	526,187
0,50/8	15,47	43,178	43,178	217,828	1,204	3,834	106,28	53,308	6,447	15,659	484,28
0,50/9	17,404	48,576	48,576	193,625	1,07	3,408	94,471	47,385	5,73	13,919	454,515
0,50/10	19,338	53,973	53,973	174,262	0,963	3,067	85,024	42,646	5,157	12,527	433,246

0,50/11	21,272	59,37	59,37	158,42	0,876	2,788	77,295	38,769	4,688	11,388	418,16
0,50/12	23,205	64,768	64,768	145,218	0,803	2,556	70,853	35,539	4,298	10,439	407,71
0,50/13	25,139	70,165	70,165	134,048	0,741	2,359	65,403	32,805	3,967	9,636	400,825
0,50/14	27,073	75,562	75,562	124,473	0,688	2,191	60,731	30,462	3,684	8,948	396,742
0,50/15	29,007	80,959	80,959	116,175	0,642	2,045	56,683	28,431	3,438	8,351	394,901
0,50/16	30,94	86,357	86,357	108,914	0,602	1,917	53,14	26,654	3,223	7,829	394,881
0,50/17	32,874	91,754	91,754	102,507	0,567	1,804	50,014	25,086	3,034	7,369	396,36
0,50/18	34,808	97,151	97,151	96,812	0,535	1,704	47,236	23,692	2,865	6,959	399,089
0,50/19	36,742	102,549	102,549	91,717	0,507	1,614	44,75	22,445	2,714	6,593	402,873
0,50/20	38,676	107,946	107,946	87,131	0,482	1,533	42,512	21,323	2,579	6,263	407,549
0,50/21	40,609	113,343	113,343	82,982	0,459	1,46	40,488	20,308	2,456	5,965	412,992
0,50/22	42,543	118,741	118,741	79,21	0,438	1,394	38,647	19,385	2,344	5,694	419,099
0,50/23	44,477	124,138	124,138	75,766	0,419	1,333	36,967	18,542	2,242	5,446	425,78
0,50/24	46,411	129,535	129,535	72,609	0,401	1,278	35,427	17,769	2,149	5,22	432,965
0,50/25	48,344	134,932	134,932	69,705	0,385	1,227	34,01	17,059	2,063	5,011	440,594
0,50/26	50,278	140,33	140,33	67,024	0,37	1,18	32,702	16,402	1,984	4,818	448,616
0,50/27	52,212	145,727	145,727	64,542	0,357	1,136	31,49	15,795	1,91	4,64	456,986
0,50/28	54,146	151,124	151,124	62,236	0,344	1,095	30,366	15,231	1,842	4,474	465,666
B-26: T_{ок}=4, α_p=0,33											
0,33/1	1,934	3,595	3,595	1160,585	9,632	30,67	850,241	426,464	51,572	125,269	2486,716
0,33/2	3,868	7,189	7,189	580,293	4,816	15,335	425,12	213,232	25,786	62,635	1257,042
0,33/3	5,801	10,784	10,784	386,862	3,211	10,223	283,414	142,155	17,191	41,756	853,234
0,33/4	7,735	14,378	14,378	290,146	2,408	7,667	212,56	106,616	12,893	31,317	655,888
0,33/5	9,669	17,973	17,973	232,117	1,926	6,134	170,048	85,293	10,314	25,054	541,133
0,33/6	11,603	21,568	21,568	193,431	1,605	5,112	141,707	71,077	8,595	20,878	467,671
0,33/7	13,536	25,162	25,162	165,798	1,376	4,381	121,463	60,923	7,367	17,896	417,801
0,33/8	15,47	28,757	28,757	145,073	1,204	3,834	106,28	53,308	6,447	15,659	382,683
0,33/9	17,404	32,351	32,351	128,954	1,07	3,408	94,471	47,385	5,73	13,919	357,394
0,33/10	19,338	35,946	35,946	116,059	0,963	3,067	85,024	42,646	5,157	12,527	338,989
0,33/11	21,272	39,541	39,541	105,508	0,876	2,788	77,295	38,769	4,688	11,388	325,59
0,33/12	23,205	43,135	43,135	96,715	0,803	2,556	70,853	35,539	4,298	10,439	315,941
0,33/13	25,139	46,73	46,73	89,276	0,741	2,359	65,403	32,805	3,967	9,636	309,183
0,33/14	27,073	50,324	50,324	82,899	0,688	2,191	60,731	30,462	3,684	8,948	304,692
0,33/15	29,007	53,919	53,919	77,372	0,642	2,045	56,683	28,431	3,438	8,351	302,018
0,33/16	30,94	57,514	57,514	72,537	0,602	1,917	53,14	26,654	3,223	7,829	300,818
0,33/17	32,874	61,108	61,108	68,27	0,567	1,804	50,014	25,086	3,034	7,369	300,831
0,33/18	34,808	64,703	64,703	64,477	0,535	1,704	47,236	23,692	2,865	6,959	301,858
0,33/19	36,742	68,297	68,297	61,083	0,507	1,614	44,75	22,445	2,714	6,593	303,735
0,33/20	38,676	71,892	71,892	58,029	0,482	1,533	42,512	21,323	2,579	6,263	306,339
0,33/21	40,609	75,487	75,487	55,266	0,459	1,46	40,488	20,308	2,456	5,965	309,564
0,33/22	42,543	79,081	79,081	52,754	0,438	1,394	38,647	19,385	2,344	5,694	313,323
0,33/23	44,477	82,676	82,676	50,46	0,419	1,333	36,967	18,542	2,242	5,446	317,55
0,33/24	46,411	86,27	86,27	48,358	0,401	1,278	35,427	17,769	2,149	5,22	322,184
0,33/25	48,344	89,865	89,865	46,423	0,385	1,227	34,01	17,059	2,063	5,011	327,178
0,33/26	50,278	93,46	93,46	44,638	0,37	1,18	32,702	16,402	1,984	4,818	332,49
0,33/27	52,212	97,054	97,054	42,985	0,357	1,136	31,49	15,795	1,91	4,64	338,083
0,33/28	54,146	100,649	100,649	41,449	0,344	1,095	30,366	15,231	1,842	4,474	343,929
B-27: T_{ок}=4, α_p=0,25											
0,25/1	1,934	2,699	2,699	871,31	9,632	30,67	850,241	426,464	51,572	125,269	2195,649
0,25/2	3,868	5,397	5,397	435,655	4,816	15,335	425,12	213,232	25,786	62,635	1108,82
0,25/3	5,801	8,096	8,096	290,437	3,211	10,223	283,414	142,155	17,191	41,756	751,433
0,25/4	7,735	10,795	10,795	217,828	2,408	7,667	212,56	106,616	12,893	31,317	576,404
0,25/5	9,669	13,493	13,493	174,262	1,926	6,134	170,048	85,293	10,314	25,054	474,318
0,25/6	11,603	16,192	16,192	145,218	1,605	5,112	141,707	71,077	8,595	20,878	408,706
0,25/7	13,536	18,891	18,891	124,473	1,376	4,381	121,463	60,923	7,367	17,896	363,934
0,25/8	15,47	21,589	21,589	108,914	1,204	3,834	106,28	53,308	6,447	15,659	332,188
0,25/9	17,404	24,288	24,288	96,812	1,07	3,408	94,471	47,385	5,73	13,919	309,126
0,25/10	19,338	26,986	26,986	87,131	0,963	3,067	85,024	42,646	5,157	12,527	292,141
0,25/11	21,272	29,685	29,685	79,21	0,876	2,788	77,295	38,769	4,688	11,388	279,58
0,25/12	23,205	32,384	32,384	72,609	0,803	2,556	70,853	35,539	4,298	10,439	270,333
0,25/13	25,139	35,082	35,082	67,024	0,741	2,359	65,403	32,805	3,967	9,636	263,635
0,25/14	27,073	37,781	37,781	62,236	0,688	2,191	60,731	30,462	3,684	8,948	258,943

0,25/15	29,007	40,48	40,48	58,087	0,642	2,045	56,683	28,431	3,438	8,351	255,855
0,25/16	30,94	43,178	43,178	54,457	0,602	1,917	53,14	26,654	3,223	7,829	254,066
0,25/17	32,874	45,877	45,877	51,254	0,567	1,804	50,014	25,086	3,034	7,369	253,353
0,25/18	34,808	48,576	48,576	48,406	0,535	1,704	47,236	23,692	2,865	6,959	253,533
0,25/19	36,742	51,274	51,274	45,858	0,507	1,614	44,75	22,445	2,714	6,593	254,464
0,25/20	38,676	53,973	53,973	43,566	0,482	1,533	42,512	21,323	2,579	6,263	256,038
0,25/21	40,609	56,672	56,672	41,491	0,459	1,46	40,488	20,308	2,456	5,965	258,159
0,25/22	42,543	59,37	59,37	39,605	0,438	1,394	38,647	19,385	2,344	5,694	260,752
0,25/23	44,477	62,069	62,069	37,883	0,419	1,333	36,967	18,542	2,242	5,446	263,759
0,25/24	46,411	64,768	64,768	36,305	0,401	1,278	35,427	17,769	2,149	5,22	267,127
0,25/25	48,344	67,466	67,466	34,852	0,385	1,227	34,01	17,059	2,063	5,011	270,809
0,25/26	50,278	70,165	70,165	33,512	0,37	1,18	32,702	16,402	1,984	4,818	274,774
0,25/27	52,212	72,864	72,864	32,271	0,357	1,136	31,49	15,795	1,91	4,64	278,989
0,25/28	54,146	75,562	75,562	31,118	0,344	1,095	30,366	15,231	1,842	4,474	283,424
B-28: T_{ок}=4, α_p=0,20											
0,20/1	1,934	2,159	2,159	697,048	9,632	30,67	850,241	426,464	51,572	125,269	2020,307
0,20/2	3,868	4,318	4,318	348,524	4,816	15,335	425,12	213,232	25,786	62,635	1019,531
0,20/3	5,801	6,477	6,477	232,349	3,211	10,223	283,414	142,155	17,191	41,756	690,107
0,20/4	7,735	8,636	8,636	174,262	2,408	7,667	212,56	106,616	12,893	31,317	528,52
0,20/5	9,669	10,795	10,795	139,41	1,926	6,134	170,048	85,293	10,314	25,054	434,07
0,20/6	11,603	12,954	12,954	116,175	1,605	5,112	141,707	71,077	8,595	20,878	373,187
0,20/7	13,536	15,112	15,112	99,578	1,376	4,381	121,463	60,923	7,367	17,896	331,481
0,20/8	15,47	17,271	17,271	87,131	1,204	3,834	106,28	53,308	6,447	15,659	301,769
0,20/9	17,404	19,43	19,43	77,45	1,07	3,408	94,471	47,385	5,73	13,919	280,048
0,20/10	19,338	21,589	21,589	69,705	0,963	3,067	85,024	42,646	5,157	12,527	263,921
0,20/11	21,272	23,748	23,748	63,368	0,876	2,788	77,295	38,769	4,688	11,388	251,864
0,20/12	23,205	25,907	25,907	58,087	0,803	2,556	70,853	35,539	4,298	10,439	242,857
0,20/13	25,139	28,066	28,066	53,619	0,741	2,359	65,403	32,805	3,967	9,636	236,198
0,20/14	27,073	30,225	30,225	49,789	0,688	2,191	60,731	30,462	3,684	8,948	231,384
0,20/15	29,007	32,384	32,384	46,47	0,642	2,045	56,683	28,431	3,438	8,351	228,046
0,20/16	30,94	34,543	34,543	43,566	0,602	1,917	53,14	26,654	3,223	7,829	225,905
0,20/17	32,874	36,702	36,702	41,003	0,567	1,804	50,014	25,086	3,034	7,369	224,752
0,20/18	34,808	38,861	38,861	38,725	0,535	1,704	47,236	23,692	2,865	6,959	224,422
0,20/19	36,742	41,019	41,019	36,687	0,507	1,614	44,75	22,445	2,714	6,593	224,783
0,20/20	38,676	43,178	43,178	34,852	0,482	1,533	42,512	21,323	2,579	6,263	225,734
0,20/21	40,609	45,337	45,337	33,193	0,459	1,46	40,488	20,308	2,456	5,965	227,191
0,20/22	42,543	47,496	47,496	31,684	0,438	1,394	38,647	19,385	2,344	5,694	229,083
0,20/23	44,477	49,655	49,655	30,306	0,419	1,333	36,967	18,542	2,242	5,446	231,354
0,20/24	46,411	51,814	51,814	29,044	0,401	1,278	35,427	17,769	2,149	5,22	233,958
0,20/25	48,344	53,973	53,973	27,882	0,385	1,227	34,01	17,059	2,063	5,011	236,853
0,20/26	50,278	56,132	56,132	26,81	0,37	1,18	32,702	16,402	1,984	4,818	240,006
0,20/27	52,212	58,291	58,291	25,817	0,357	1,136	31,49	15,795	1,91	4,64	243,389
0,20/28	54,146	60,45	60,45	24,895	0,344	1,095	30,366	15,231	1,842	4,474	246,977
B-29: T_{ок}=4, α_p=0,67											
0,67/1	1,934	7,2	7,2	2324,656	9,632	30,67	850,241	426,464	51,572	125,269	3657,997
0,67/2	3,868	14,4	14,4	1162,328	4,816	15,335	425,12	213,232	25,786	62,635	1853,499
0,67/3	5,801	21,6	21,6	774,885	3,211	10,223	283,414	142,155	17,191	41,756	1262,889
0,67/4	7,735	28,8	28,8	581,164	2,408	7,667	212,56	106,616	12,893	31,317	975,75
0,67/5	9,669	36	36	464,931	1,926	6,134	170,048	85,293	10,314	25,054	810,001
0,67/6	11,603	43,2	43,2	387,443	1,605	5,112	141,707	71,077	8,595	20,878	704,947
0,67/7	13,536	50,4	50,4	332,094	1,376	4,381	121,463	60,923	7,367	17,896	634,573
0,67/8	15,47	57,6	57,6	290,582	1,204	3,834	106,28	53,308	6,447	15,659	585,878
0,67/9	17,404	64,8	64,8	258,295	1,07	3,408	94,471	47,385	5,73	13,919	551,633
0,67/10	19,338	72	72	232,466	0,963	3,067	85,024	42,646	5,157	12,527	527,504
0,67/11	21,272	79,2	79,2	211,332	0,876	2,788	77,295	38,769	4,688	11,388	510,732
0,67/12	23,205	86,4	86,4	193,721	0,803	2,556	70,853	35,539	4,298	10,439	499,477
0,67/13	25,139	93,6	93,6	178,82	0,741	2,359	65,403	32,805	3,967	9,636	492,467
0,67/14	27,073	100,8	100,8	166,047	0,688	2,191	60,731	30,462	3,684	8,948	488,792
0,67/15	29,007	108	108	154,977	0,642	2,045	56,683	28,431	3,438	8,351	487,785
0,67/16	30,94	115,2	115,2	145,291	0,602	1,917	53,14	26,654	3,223	7,829	488,944
0,67/17	32,874	122,4	122,4	136,744	0,567	1,804	50,014	25,086	3,034	7,369	491,889
0,67/18	34,808	129,6	129,6	129,148	0,535	1,704	47,236	23,692	2,865	6,959	496,323

0,67/19	36,742	136,8	136,8	122,35	0,507	1,614	44,75	22,445	2,714	6,593	502,008
0,67/20	38,676	144	144	116,233	0,482	1,533	42,512	21,323	2,579	6,263	508,759
0,67/21	40,609	151,2	151,2	110,698	0,459	1,46	40,488	20,308	2,456	5,965	516,422
0,67/22	42,543	158,4	158,4	105,666	0,438	1,394	38,647	19,385	2,344	5,694	524,873
0,67/23	44,477	165,6	165,6	101,072	0,419	1,333	36,967	18,542	2,242	5,446	534,01
0,67/24	46,411	172,8	172,8	96,861	0,401	1,278	35,427	17,769	2,149	5,22	543,747
0,67/25	48,344	180	180	92,986	0,385	1,227	34,01	17,059	2,063	5,011	554,011
0,67/26	50,278	187,2	187,2	89,41	0,37	1,18	32,702	16,402	1,984	4,818	564,742
0,67/27	52,212	194,4	194,4	86,098	0,357	1,136	31,49	15,795	1,91	4,64	575,888
0,67/28	54,146	201,6	201,6	83,023	0,344	1,095	30,366	15,231	1,842	4,474	587,405
B-30: T_{ок}=4, α_p=0,63											
0,63/1	1,934	6,747	6,747	2178,276	9,632	30,67	850,241	426,464	51,572	125,269	3510,711
0,63/2	3,868	13,493	13,493	1089,138	4,816	15,335	425,12	213,232	25,786	62,635	1778,495
0,63/3	5,801	20,24	20,24	726,092	3,211	10,223	283,414	142,155	17,191	41,756	1211,376
0,63/4	7,735	26,986	26,986	544,569	2,408	7,667	212,56	106,616	12,893	31,317	935,527
0,63/5	9,669	33,733	33,733	435,655	1,926	6,134	170,048	85,293	10,314	25,054	776,191
0,63/6	11,603	40,48	40,48	363,046	1,605	5,112	141,707	71,077	8,595	20,878	675,11
0,63/7	13,536	47,226	47,226	311,182	1,376	4,381	121,463	60,923	7,367	17,896	607,313
0,63/8	15,47	53,973	53,973	272,284	1,204	3,834	106,28	53,308	6,447	15,659	560,326
0,63/9	17,404	60,72	60,72	242,031	1,07	3,408	94,471	47,385	5,73	13,919	527,209
0,63/10	19,338	67,466	67,466	217,828	0,963	3,067	85,024	42,646	5,157	12,527	503,798
0,63/11	21,272	74,213	74,213	198,025	0,876	2,788	77,295	38,769	4,688	11,388	487,451
0,63/12	23,205	80,959	80,959	181,523	0,803	2,556	70,853	35,539	4,298	10,439	476,397
0,63/13	25,139	87,706	87,706	167,56	0,741	2,359	65,403	32,805	3,967	9,636	469,419
0,63/14	27,073	94,453	94,453	155,591	0,688	2,191	60,731	30,462	3,684	8,948	465,642
0,63/15	29,007	101,199	101,199	145,218	0,642	2,045	56,683	28,431	3,438	8,351	464,424
0,63/16	30,94	107,946	107,946	136,142	0,602	1,917	53,14	26,654	3,223	7,829	465,287
0,63/17	32,874	114,693	114,693	128,134	0,567	1,804	50,014	25,086	3,034	7,369	467,865
0,63/18	34,808	121,439	121,439	121,015	0,535	1,704	47,236	23,692	2,865	6,959	471,868
0,63/19	36,742	128,186	128,186	114,646	0,507	1,614	44,75	22,445	2,714	6,593	477,076
0,63/20	38,676	134,932	134,932	108,914	0,482	1,533	42,512	21,323	2,579	6,263	483,304
0,63/21	40,609	141,679	141,679	103,727	0,459	1,46	40,488	20,308	2,456	5,965	490,409
0,63/22	42,543	148,426	148,426	99,013	0,438	1,394	38,647	19,385	2,344	5,694	498,272
0,63/23	44,477	155,172	155,172	94,708	0,419	1,333	36,967	18,542	2,242	5,446	506,79
0,63/24	46,411	161,919	161,919	90,761	0,401	1,278	35,427	17,769	2,149	5,22	515,885
0,63/25	48,344	168,666	168,666	87,131	0,385	1,227	34,01	17,059	2,063	5,011	525,488
0,63/26	50,278	175,412	175,412	83,78	0,37	1,18	32,702	16,402	1,984	4,818	535,536
0,63/27	52,212	182,159	182,159	80,677	0,357	1,136	31,49	15,795	1,91	4,64	545,985
0,63/28	54,146	188,905	188,905	77,796	0,344	1,095	30,366	15,231	1,842	4,474	556,788
B-31: T_{ок}=4, α_p=0,75											
0,75/1	1,934	8,096	8,096	2613,931	9,632	30,67	850,241	426,464	51,572	125,269	3949,064
0,75/2	3,868	16,192	16,192	1306,966	4,816	15,335	425,12	213,232	25,786	62,635	2001,721
0,75/3	5,801	24,288	24,288	871,31	3,211	10,223	283,414	142,155	17,191	41,756	1364,69
0,75/4	7,735	32,384	32,384	653,483	2,408	7,667	212,56	106,616	12,893	31,317	1055,237
0,75/5	9,669	40,48	40,48	522,786	1,926	6,134	170,048	85,293	10,314	25,054	876,816
0,75/6	11,603	48,576	48,576	435,655	1,605	5,112	141,707	71,077	8,595	20,878	763,911
0,75/7	13,536	56,672	56,672	373,419	1,376	4,381	121,463	60,923	7,367	17,896	688,442
0,75/8	15,47	64,768	64,768	326,741	1,204	3,834	106,28	53,308	6,447	15,659	636,373
0,75/9	17,404	72,864	72,864	290,437	1,07	3,408	94,471	47,385	5,73	13,919	599,903
0,75/10	19,338	80,959	80,959	261,393	0,963	3,067	85,024	42,646	5,157	12,527	574,349
0,75/11	21,272	89,055	89,055	237,63	0,876	2,788	77,295	38,769	4,688	11,388	556,74
0,75/12	23,205	97,151	97,151	217,828	0,803	2,556	70,853	35,539	4,298	10,439	545,086
0,75/13	25,139	105,247	105,247	201,072	0,741	2,359	65,403	32,805	3,967	9,636	538,013
0,75/14	27,073	113,343	113,343	186,709	0,688	2,191	60,731	30,462	3,684	8,948	534,54
0,75/15	29,007	121,439	121,439	174,262	0,642	2,045	56,683	28,431	3,438	8,351	533,948
0,75/16	30,94	129,535	129,535	163,371	0,602	1,917	53,14	26,654	3,223	7,829	535,694
0,75/17	32,874	137,631	137,631	153,761	0,567	1,804	50,014	25,086	3,034	7,369	539,368
0,75/18	34,808	145,727	145,727	145,218	0,535	1,704	47,236	23,692	2,865	6,959	544,647
0,75/19	36,742	153,823	153,823	137,575	0,507	1,614	44,75	22,445	2,714	6,593	551,279
0,75/20	38,676	161,919	161,919	130,697	0,482	1,533	42,512	21,323	2,579	6,263	559,061
0,75/21	40,609	170,015	170,015	124,473	0,459	1,46	40,488	20,308	2,456	5,965	567,827
0,75/22	42,543	178,111	178,111	118,815	0,438	1,394	38,647	19,385	2,344	5,694	577,444

0,75/23	44,477	186,207	186,207	113,649	0,419	1,333	36,967	18,542	2,242	5,446	587,801
0,75/24	46,411	194,303	194,303	108,914	0,401	1,278	35,427	17,769	2,149	5,22	598,806
0,75/25	48,344	202,399	202,399	104,557	0,385	1,227	34,01	17,059	2,063	5,011	610,38
0,75/26	50,278	210,495	210,495	100,536	0,37	1,18	32,702	16,402	1,984	4,818	622,458
0,75/27	52,212	218,591	218,591	96,812	0,357	1,136	31,49	15,795	1,91	4,64	634,984
0,75/28	54,146	226,687	226,687	93,355	0,344	1,095	30,366	15,231	1,842	4,474	647,911
B-32: T_{ок}=4, α_п=0,80											
0,80/1	1,934	8,636	8,636	2788,193	9,632	30,67	850,241	426,464	51,572	125,269	4124,406
0,80/2	3,868	17,271	17,271	1394,097	4,816	15,335	425,12	213,232	25,786	62,635	2091,01
0,80/3	5,801	25,907	25,907	929,398	3,211	10,223	283,414	142,155	17,191	41,756	1426,016
0,80/4	7,735	34,543	34,543	697,048	2,408	7,667	212,56	106,616	12,893	31,317	1103,12
0,80/5	9,669	43,178	43,178	557,639	1,926	6,134	170,048	85,293	10,314	25,054	917,065
0,80/6	11,603	51,814	51,814	464,699	1,605	5,112	141,707	71,077	8,595	20,878	799,431
0,80/7	13,536	60,45	60,45	398,313	1,376	4,381	121,463	60,923	7,367	17,896	720,892
0,80/8	15,47	69,085	69,085	348,524	1,204	3,834	106,28	53,308	6,447	15,659	666,79
0,80/9	17,404	77,721	77,721	309,799	1,07	3,408	94,471	47,385	5,73	13,919	628,979
0,80/10	19,338	86,357	86,357	278,819	0,963	3,067	85,024	42,646	5,157	12,527	602,571
0,80/11	21,272	94,992	94,992	253,472	0,876	2,788	77,295	38,769	4,688	11,388	584,456
0,80/12	23,205	103,628	103,628	232,349	0,803	2,556	70,853	35,539	4,298	10,439	572,561
0,80/13	25,139	112,264	112,264	214,476	0,741	2,359	65,403	32,805	3,967	9,636	565,451
0,80/14	27,073	120,9	120,9	199,157	0,688	2,191	60,731	30,462	3,684	8,948	562,102
0,80/15	29,007	129,535	129,535	185,88	0,642	2,045	56,683	28,431	3,438	8,351	561,758
0,80/16	30,94	138,171	138,171	174,262	0,602	1,917	53,14	26,654	3,223	7,829	563,857
0,80/17	32,874	146,807	146,807	164,011	0,567	1,804	50,014	25,086	3,034	7,369	567,97
0,80/18	34,808	155,442	155,442	154,9	0,535	1,704	47,236	23,692	2,865	6,959	573,759
0,80/19	36,742	164,078	164,078	146,747	0,507	1,614	44,75	22,445	2,714	6,593	580,961
0,80/20	38,676	172,714	172,714	139,41	0,482	1,533	42,512	21,323	2,579	6,263	589,364
0,80/21	40,609	181,349	181,349	132,771	0,459	1,46	40,488	20,308	2,456	5,965	598,793
0,80/22	42,543	189,985	189,985	126,736	0,438	1,394	38,647	19,385	2,344	5,694	609,113
0,80/23	44,477	198,621	198,621	121,226	0,419	1,333	36,967	18,542	2,242	5,446	620,206
0,80/24	46,411	207,256	207,256	116,175	0,401	1,278	35,427	17,769	2,149	5,22	631,973
0,80/25	48,344	215,892	215,892	111,528	0,385	1,227	34,01	17,059	2,063	5,011	644,337
0,80/26	50,278	224,528	224,528	107,238	0,37	1,18	32,702	16,402	1,984	4,818	657,226
0,80/27	52,212	233,163	233,163	103,266	0,357	1,136	31,49	15,795	1,91	4,64	670,582
0,80/28	54,146	241,799	241,799	99,578	0,344	1,095	30,366	15,231	1,842	4,474	684,358
B-33: T_{ок}=5, α_п=0,50											
0,50/1	1,934	4,318	4,318	1742,621	9,632	30,67	850,241	426,464	51,572	125,269	3070,198
0,50/2	3,868	8,636	8,636	871,31	4,816	15,335	425,12	213,232	25,786	62,635	1550,953
0,50/3	5,801	12,954	12,954	580,874	3,211	10,223	283,414	142,155	17,191	41,756	1051,586
0,50/4	7,735	17,271	17,271	435,655	2,408	7,667	212,56	106,616	12,893	31,317	807,183
0,50/5	9,669	21,589	21,589	348,524	1,926	6,134	170,048	85,293	10,314	25,054	664,772
0,50/6	11,603	25,907	25,907	290,437	1,605	5,112	141,707	71,077	8,595	20,878	573,355
0,50/7	13,536	30,225	30,225	248,946	1,376	4,381	121,463	60,923	7,367	17,896	511,075
0,50/8	15,47	34,543	34,543	217,828	1,204	3,834	106,28	53,308	6,447	15,659	467,01
0,50/9	17,404	38,861	38,861	193,625	1,07	3,408	94,471	47,385	5,73	13,919	435,085
0,50/10	19,338	43,178	43,178	174,262	0,963	3,067	85,024	42,646	5,157	12,527	411,656
0,50/11	21,272	47,496	47,496	158,42	0,876	2,788	77,295	38,769	4,688	11,388	394,412
0,50/12	23,205	51,814	51,814	145,218	0,803	2,556	70,853	35,539	4,298	10,439	381,802
0,50/13	25,139	56,132	56,132	134,048	0,741	2,359	65,403	32,805	3,967	9,636	372,759
0,50/14	27,073	60,45	60,45	124,473	0,688	2,191	60,731	30,462	3,684	8,948	366,518
0,50/15	29,007	64,768	64,768	116,175	0,642	2,045	56,683	28,431	3,438	8,351	362,519
0,50/16	30,94	69,085	69,085	108,914	0,602	1,917	53,14	26,654	3,223	7,829	360,337
0,50/17	32,874	73,403	73,403	102,507	0,567	1,804	50,014	25,086	3,034	7,369	359,658
0,50/18	34,808	77,721	77,721	96,812	0,535	1,704	47,236	23,692	2,865	6,959	360,229
0,50/19	36,742	82,039	82,039	91,717	0,507	1,614	44,75	22,445	2,714	6,593	361,853
0,50/20	38,676	86,357	86,357	87,131	0,482	1,533	42,512	21,323	2,579	6,263	364,371
0,50/21	40,609	90,675	90,675	82,982	0,459	1,46	40,488	20,308	2,456	5,965	367,656
0,50/22	42,543	94,992	94,992	79,21	0,438	1,394	38,647	19,385	2,344	5,694	371,601
0,50/23	44,477	99,31	99,31	75,766	0,419	1,333	36,967	18,542	2,242	5,446	376,124
0,50/24	46,411	103,628	103,628	72,609	0,401	1,278	35,427	17,769	2,149	5,22	381,151
0,50/25	48,344	107,946	107,946	69,705	0,385	1,227	34,01	17,059	2,063	5,011	386,622
0,50/26	50,278	112,264	112,264	67,024	0,37	1,18	32,702	16,402	1,984	4,818	392,484

0,50/27	52,212	116,582	116,582	64,542	0,357	1,136	31,49	15,795	1,91	4,64	398,696
0,50/28	54,146	120,9	120,9	62,236	0,344	1,095	30,366	15,231	1,842	4,474	405,218
B-34: T_{ок}=5, α_p=0,33											
0,33/1	1,934	2,876	2,876	1160,585	9,632	30,67	850,241	426,464	51,572	125,269	2485,278
0,33/2	3,868	5,751	5,751	580,293	4,816	15,335	425,12	213,232	25,786	62,635	1254,166
0,33/3	5,801	8,627	8,627	386,862	3,211	10,223	283,414	142,155	17,191	41,756	848,92
0,33/4	7,735	11,503	11,503	290,146	2,408	7,667	212,56	106,616	12,893	31,317	650,138
0,33/5	9,669	14,378	14,378	232,117	1,926	6,134	170,048	85,293	10,314	25,054	533,943
0,33/6	11,603	17,254	17,254	193,431	1,605	5,112	141,707	71,077	8,595	20,878	459,043
0,33/7	13,536	20,13	20,13	165,798	1,376	4,381	121,463	60,923	7,367	17,896	407,737
0,33/8	15,47	23,005	23,005	145,073	1,204	3,834	106,28	53,308	6,447	15,659	371,179
0,33/9	17,404	25,881	25,881	128,954	1,07	3,408	94,471	47,385	5,73	13,919	344,454
0,33/10	19,338	28,757	28,757	116,059	0,963	3,067	85,024	42,646	5,157	12,527	324,611
0,33/11	21,272	31,632	31,632	105,508	0,876	2,788	77,295	38,769	4,688	11,388	309,772
0,33/12	23,205	34,508	34,508	96,715	0,803	2,556	70,853	35,539	4,298	10,439	298,687
0,33/13	25,139	37,384	37,384	89,276	0,741	2,359	65,403	32,805	3,967	9,636	290,491
0,33/14	27,073	40,26	40,26	82,899	0,688	2,191	60,731	30,462	3,684	8,948	284,564
0,33/15	29,007	43,135	43,135	77,372	0,642	2,045	56,683	28,431	3,438	8,351	280,45
0,33/16	30,94	46,011	46,011	72,537	0,602	1,917	53,14	26,654	3,223	7,829	277,812
0,33/17	32,874	48,887	48,887	68,27	0,567	1,804	50,014	25,086	3,034	7,369	276,389
0,33/18	34,808	51,762	51,762	64,477	0,535	1,704	47,236	23,692	2,865	6,959	275,976
0,33/19	36,742	54,638	54,638	61,083	0,507	1,614	44,75	22,445	2,714	6,593	276,417
0,33/20	38,676	57,514	57,514	58,029	0,482	1,533	42,512	21,323	2,579	6,263	277,583
0,33/21	40,609	60,389	60,389	55,266	0,459	1,46	40,488	20,308	2,456	5,965	279,368
0,33/22	42,543	63,265	63,265	52,754	0,438	1,394	38,647	19,385	2,344	5,694	281,691
0,33/23	44,477	66,141	66,141	50,46	0,419	1,333	36,967	18,542	2,242	5,446	284,48
0,33/24	46,411	69,016	69,016	48,358	0,401	1,278	35,427	17,769	2,149	5,22	287,676
0,33/25	48,344	71,892	71,892	46,423	0,385	1,227	34,01	17,059	2,063	5,011	291,232
0,33/26	50,278	74,768	74,768	44,638	0,37	1,18	32,702	16,402	1,984	4,818	295,106
0,33/27	52,212	77,643	77,643	42,985	0,357	1,136	31,49	15,795	1,91	4,64	299,261
0,33/28	54,146	80,519	80,519	41,449	0,344	1,095	30,366	15,231	1,842	4,474	303,669
B-35: T_{ок}=5, α_p=0,25											
0,25/1	1,934	2,159	2,159	871,31	9,632	30,67	850,241	426,464	51,572	125,269	2194,569
0,25/2	3,868	4,318	4,318	435,655	4,816	15,335	425,12	213,232	25,786	62,635	1106,662
0,25/3	5,801	6,477	6,477	290,437	3,211	10,223	283,414	142,155	17,191	41,756	748,195
0,25/4	7,735	8,636	8,636	217,828	2,408	7,667	212,56	106,616	12,893	31,317	572,086
0,25/5	9,669	10,795	10,795	174,262	1,926	6,134	170,048	85,293	10,314	25,054	468,922
0,25/6	11,603	12,954	12,954	145,218	1,605	5,112	141,707	71,077	8,595	20,878	402,23
0,25/7	13,536	15,112	15,112	124,473	1,376	4,381	121,463	60,923	7,367	17,896	356,376
0,25/8	15,47	17,271	17,271	108,914	1,204	3,834	106,28	53,308	6,447	15,659	323,552
0,25/9	17,404	19,43	19,43	96,812	1,07	3,408	94,471	47,385	5,73	13,919	299,41
0,25/10	19,338	21,589	21,589	87,131	0,963	3,067	85,024	42,646	5,157	12,527	281,347
0,25/11	21,272	23,748	23,748	79,21	0,876	2,788	77,295	38,769	4,688	11,388	267,706
0,25/12	23,205	25,907	25,907	72,609	0,803	2,556	70,853	35,539	4,298	10,439	257,379
0,25/13	25,139	28,066	28,066	67,024	0,741	2,359	65,403	32,805	3,967	9,636	249,603
0,25/14	27,073	30,225	30,225	62,236	0,688	2,191	60,731	30,462	3,684	8,948	243,831
0,25/15	29,007	32,384	32,384	58,087	0,642	2,045	56,683	28,431	3,438	8,351	239,663
0,25/16	30,94	34,543	34,543	54,457	0,602	1,917	53,14	26,654	3,223	7,829	236,796
0,25/17	32,874	36,702	36,702	51,254	0,567	1,804	50,014	25,086	3,034	7,369	235,003
0,25/18	34,808	38,861	38,861	48,406	0,535	1,704	47,236	23,692	2,865	6,959	234,103
0,25/19	36,742	41,019	41,019	45,858	0,507	1,614	44,75	22,445	2,714	6,593	233,954
0,25/20	38,676	43,178	43,178	43,566	0,482	1,533	42,512	21,323	2,579	6,263	234,448
0,25/21	40,609	45,337	45,337	41,491	0,459	1,46	40,488	20,308	2,456	5,965	235,489
0,25/22	42,543	47,496	47,496	39,605	0,438	1,394	38,647	19,385	2,344	5,694	237,004
0,25/23	44,477	49,655	49,655	37,883	0,419	1,333	36,967	18,542	2,242	5,446	238,931
0,25/24	46,411	51,814	51,814	36,305	0,401	1,278	35,427	17,769	2,149	5,22	241,219
0,25/25	48,344	53,973	53,973	34,852	0,385	1,227	34,01	17,059	2,063	5,011	243,823
0,25/26	50,278	56,132	56,132	33,512	0,37	1,18	32,702	16,402	1,984	4,818	246,708
0,25/27	52,212	58,291	58,291	32,271	0,357	1,136	31,49	15,795	1,91	4,64	249,843
0,25/28	54,146	60,45	60,45	31,118	0,344	1,095	30,366	15,231	1,842	4,474	253,2
B-36: T_{ок}=5, α_p=0,20											
0,20/1	1,934	1,727	1,727	697,048	9,632	30,67	850,241	426,464	51,572	125,269	2019,443

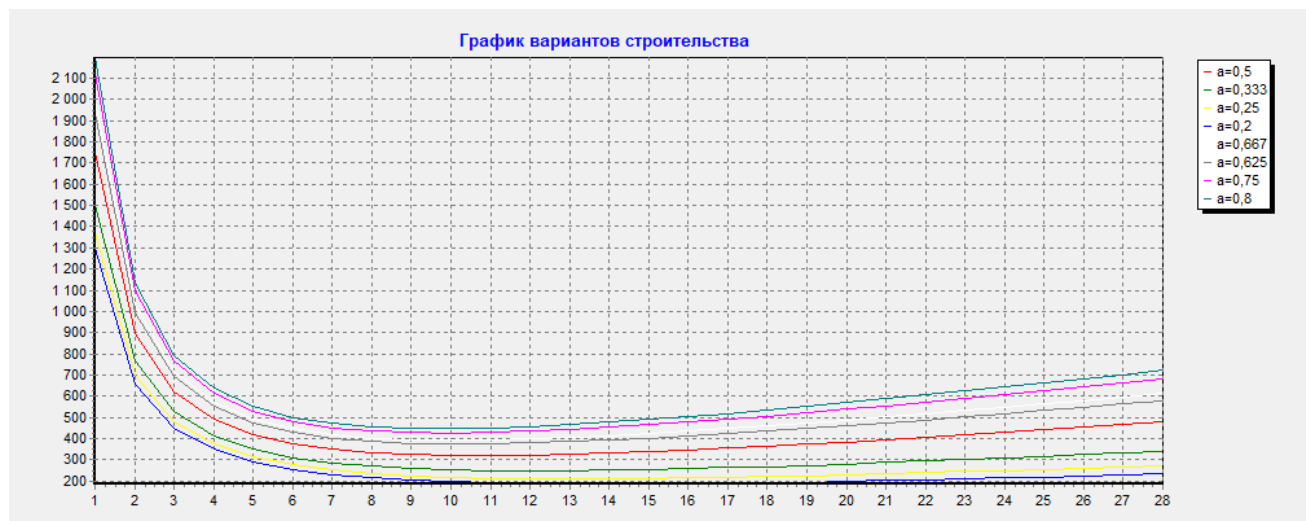
0,20/2	3,868	3,454	3,454	348,524	4,816	15,335	425,12	213,232	25,786	62,635	1017,803
0,20/3	5,801	5,181	5,181	232,349	3,211	10,223	283,414	142,155	17,191	41,756	687,515
0,20/4	7,735	6,909	6,909	174,262	2,408	7,667	212,56	106,616	12,893	31,317	525,066
0,20/5	9,669	8,636	8,636	139,41	1,926	6,134	170,048	85,293	10,314	25,054	429,752
0,20/6	11,603	10,363	10,363	116,175	1,605	5,112	141,707	71,077	8,595	20,878	368,005
0,20/7	13,536	12,09	12,09	99,578	1,376	4,381	121,463	60,923	7,367	17,896	325,437
0,20/8	15,47	13,817	13,817	87,131	1,204	3,834	106,28	53,308	6,447	15,659	294,861
0,20/9	17,404	15,544	15,544	77,45	1,07	3,408	94,471	47,385	5,73	13,919	272,276
0,20/10	19,338	17,271	17,271	69,705	0,963	3,067	85,024	42,646	5,157	12,527	255,285
0,20/11	21,272	18,998	18,998	63,368	0,876	2,788	77,295	38,769	4,688	11,388	242,364
0,20/12	23,205	20,726	20,726	58,087	0,803	2,556	70,853	35,539	4,298	10,439	232,495
0,20/13	25,139	22,453	22,453	53,619	0,741	2,359	65,403	32,805	3,967	9,636	224,972
0,20/14	27,073	24,18	24,18	49,789	0,688	2,191	60,731	30,462	3,684	8,948	219,294
0,20/15	29,007	25,907	25,907	46,47	0,642	2,045	56,683	28,431	3,438	8,351	215,092
0,20/16	30,94	27,634	27,634	43,566	0,602	1,917	53,14	26,654	3,223	7,829	212,087
0,20/17	32,874	29,361	29,361	41,003	0,567	1,804	50,014	25,086	3,034	7,369	210,07
0,20/18	34,808	31,088	31,088	38,725	0,535	1,704	47,236	23,692	2,865	6,959	208,876
0,20/19	36,742	32,816	32,816	36,687	0,507	1,614	44,75	22,445	2,714	6,593	208,377
0,20/20	38,676	34,543	34,543	34,852	0,482	1,533	42,512	21,323	2,579	6,263	208,464
0,20/21	40,609	36,27	36,27	33,193	0,459	1,46	40,488	20,308	2,456	5,965	209,057
0,20/22	42,543	37,997	37,997	31,684	0,438	1,394	38,647	19,385	2,344	5,694	210,085
0,20/23	44,477	39,724	39,724	30,306	0,419	1,333	36,967	18,542	2,242	5,446	211,492
0,20/24	46,411	41,451	41,451	29,044	0,401	1,278	35,427	17,769	2,149	5,22	213,232
0,20/25	48,344	43,178	43,178	27,882	0,385	1,227	34,01	17,059	2,063	5,011	215,263
0,20/26	50,278	44,906	44,906	26,81	0,37	1,18	32,702	16,402	1,984	4,818	217,554
0,20/27	52,212	46,633	46,633	25,817	0,357	1,136	31,49	15,795	1,91	4,64	220,073
0,20/28	54,146	48,36	48,36	24,895	0,344	1,095	30,366	15,231	1,842	4,474	222,797
B-37: T_{ок}=5, α_п=0,67											
0,67/1	1,934	5,76	5,76	2324,656	9,632	30,67	850,241	426,464	51,572	125,269	3655,117
0,67/2	3,868	11,52	11,52	1162,328	4,816	15,335	425,12	213,232	25,786	62,635	1847,739
0,67/3	5,801	17,28	17,28	774,885	3,211	10,223	283,414	142,155	17,191	41,756	1254,249
0,67/4	7,735	23,04	23,04	581,164	2,408	7,667	212,56	106,616	12,893	31,317	964,23
0,67/5	9,669	28,8	28,8	464,931	1,926	6,134	170,048	85,293	10,314	25,054	795,601
0,67/6	11,603	34,56	34,56	387,443	1,605	5,112	141,707	71,077	8,595	20,878	687,667
0,67/7	13,536	40,32	40,32	332,094	1,376	4,381	121,463	60,923	7,367	17,896	614,413
0,67/8	15,47	46,08	46,08	290,582	1,204	3,834	106,28	53,308	6,447	15,659	562,838
0,67/9	17,404	51,84	51,84	258,295	1,07	3,408	94,471	47,385	5,73	13,919	525,713
0,67/10	19,338	57,6	57,6	232,466	0,963	3,067	85,024	42,646	5,157	12,527	498,704
0,67/11	21,272	63,36	63,36	211,332	0,876	2,788	77,295	38,769	4,688	11,388	479,052
0,67/12	23,205	69,12	69,12	193,721	0,803	2,556	70,853	35,539	4,298	10,439	464,917
0,67/13	25,139	74,88	74,88	178,82	0,741	2,359	65,403	32,805	3,967	9,636	455,027
0,67/14	27,073	80,64	80,64	166,047	0,688	2,191	60,731	30,462	3,684	8,948	448,472
0,67/15	29,007	86,4	86,4	154,977	0,642	2,045	56,683	28,431	3,438	8,351	444,585
0,67/16	30,94	92,16	92,16	145,291	0,602	1,917	53,14	26,654	3,223	7,829	442,864
0,67/17	32,874	97,92	97,92	136,744	0,567	1,804	50,014	25,086	3,034	7,369	442,929
0,67/18	34,808	103,68	103,68	129,148	0,535	1,704	47,236	23,692	2,865	6,959	444,483
0,67/19	36,742	109,44	109,44	122,35	0,507	1,614	44,75	22,445	2,714	6,593	447,288
0,67/20	38,676	115,2	115,2	116,233	0,482	1,533	42,512	21,323	2,579	6,263	451,159
0,67/21	40,609	120,96	120,96	110,698	0,459	1,46	40,488	20,308	2,456	5,965	455,942
0,67/22	42,543	126,72	126,72	105,666	0,438	1,394	38,647	19,385	2,344	5,694	461,513
0,67/23	44,477	132,48	132,48	101,072	0,419	1,333	36,967	18,542	2,242	5,446	467,77
0,67/24	46,411	138,24	138,24	96,861	0,401	1,278	35,427	17,769	2,149	5,22	474,627
0,67/25	48,344	144	144	92,986	0,385	1,227	34,01	17,059	2,063	5,011	482,011
0,67/26	50,278	149,76	149,76	89,41	0,37	1,18	32,702	16,402	1,984	4,818	489,862
0,67/27	52,212	155,52	155,52	86,098	0,357	1,136	31,49	15,795	1,91	4,64	498,128
0,67/28	54,146	161,28	161,28	83,023	0,344	1,095	30,366	15,231	1,842	4,474	506,765
B-38: T_{ок}=5, α_п=0,63											
0,63/1	1,934	5,397	5,397	2178,276	9,632	30,67	850,241	426,464	51,572	125,269	3508,011
0,63/2	3,868	10,795	10,795	1089,138	4,816	15,335	425,12	213,232	25,786	62,635	1773,099
0,63/3	5,801	16,192	16,192	726,092	3,211	10,223	283,414	142,155	17,191	41,756	1203,28
0,63/4	7,735	21,589	21,589	544,569	2,408	7,667	212,56	106,616	12,893	31,317	924,733
0,63/5	9,669	26,986	26,986	435,655	1,926	6,134	170,048	85,293	10,314	25,054	762,697

0,63/6	11,603	32,384	32,384	363,046	1,605	5,112	141,707	71,077	8,595	20,878	658,918
0,63/7	13,536	37,781	37,781	311,182	1,376	4,381	121,463	60,923	7,367	17,896	588,423
0,63/8	15,47	43,178	43,178	272,284	1,204	3,834	106,28	53,308	6,447	15,659	538,736
0,63/9	17,404	48,576	48,576	242,031	1,07	3,408	94,471	47,385	5,73	13,919	502,921
0,63/10	19,338	53,973	53,973	217,828	0,963	3,067	85,024	42,646	5,157	12,527	476,812
0,63/11	21,272	59,37	59,37	198,025	0,876	2,788	77,295	38,769	4,688	11,388	457,765
0,63/12	23,205	64,768	64,768	181,523	0,803	2,556	70,853	35,539	4,298	10,439	444,015
0,63/13	25,139	70,165	70,165	167,56	0,741	2,359	65,403	32,805	3,967	9,636	434,337
0,63/14	27,073	75,562	75,562	155,591	0,688	2,191	60,731	30,462	3,684	8,948	427,86
0,63/15	29,007	80,959	80,959	145,218	0,642	2,045	56,683	28,431	3,438	8,351	423,944
0,63/16	30,94	86,357	86,357	136,142	0,602	1,917	53,14	26,654	3,223	7,829	422,109
0,63/17	32,874	91,754	91,754	128,134	0,567	1,804	50,014	25,086	3,034	7,369	421,987
0,63/18	34,808	97,151	97,151	121,015	0,535	1,704	47,236	23,692	2,865	6,959	423,292
0,63/19	36,742	102,549	102,549	114,646	0,507	1,614	44,75	22,445	2,714	6,593	425,802
0,63/20	38,676	107,946	107,946	108,914	0,482	1,533	42,512	21,323	2,579	6,263	429,332
0,63/21	40,609	113,343	113,343	103,727	0,459	1,46	40,488	20,308	2,456	5,965	433,737
0,63/22	42,543	118,741	118,741	99,013	0,438	1,394	38,647	19,385	2,344	5,694	438,902
0,63/23	44,477	124,138	124,138	94,708	0,419	1,333	36,967	18,542	2,242	5,446	444,722
0,63/24	46,411	129,535	129,535	90,761	0,401	1,278	35,427	17,769	2,149	5,22	451,117
0,63/25	48,344	134,932	134,932	87,131	0,385	1,227	34,01	17,059	2,063	5,011	458,02
0,63/26	50,278	140,33	140,33	83,78	0,37	1,18	32,702	16,402	1,984	4,818	465,372
0,63/27	52,212	145,727	145,727	80,677	0,357	1,136	31,49	15,795	1,91	4,64	473,121
0,63/28	54,146	151,124	151,124	77,796	0,344	1,095	30,366	15,231	1,842	4,474	481,226
B-39: T_{ок}=5, α_p=0,75											
0,75/1	1,934	6,477	6,477	2613,931	9,632	30,67	850,241	426,464	51,572	125,269	3945,826
0,75/2	3,868	12,954	12,954	1306,966	4,816	15,335	425,12	213,232	25,786	62,635	1995,245
0,75/3	5,801	19,43	19,43	871,31	3,211	10,223	283,414	142,155	17,191	41,756	1354,974
0,75/4	7,735	25,907	25,907	653,483	2,408	7,667	212,56	106,616	12,893	31,317	1042,283
0,75/5	9,669	32,384	32,384	522,786	1,926	6,134	170,048	85,293	10,314	25,054	860,624
0,75/6	11,603	38,861	38,861	435,655	1,605	5,112	141,707	71,077	8,595	20,878	744,481
0,75/7	13,536	45,337	45,337	373,419	1,376	4,381	121,463	60,923	7,367	17,896	665,772
0,75/8	15,47	51,814	51,814	326,741	1,204	3,834	106,28	53,308	6,447	15,659	610,465
0,75/9	17,404	58,291	58,291	290,437	1,07	3,408	94,471	47,385	5,73	13,919	570,757
0,75/10	19,338	64,768	64,768	261,393	0,963	3,067	85,024	42,646	5,157	12,527	541,967
0,75/11	21,272	71,244	71,244	237,63	0,876	2,788	77,295	38,769	4,688	11,388	521,118
0,75/12	23,205	77,721	77,721	217,828	0,803	2,556	70,853	35,539	4,298	10,439	506,226
0,75/13	25,139	84,198	84,198	201,072	0,741	2,359	65,403	32,805	3,967	9,636	495,915
0,75/14	27,073	90,675	90,675	186,709	0,688	2,191	60,731	30,462	3,684	8,948	489,204
0,75/15	29,007	97,151	97,151	174,262	0,642	2,045	56,683	28,431	3,438	8,351	485,372
0,75/16	30,94	103,628	103,628	163,371	0,602	1,917	53,14	26,654	3,223	7,829	483,88
0,75/17	32,874	110,105	110,105	153,761	0,567	1,804	50,014	25,086	3,034	7,369	484,316
0,75/18	34,808	116,582	116,582	145,218	0,535	1,704	47,236	23,692	2,865	6,959	486,357
0,75/19	36,742	123,058	123,058	137,575	0,507	1,614	44,75	22,445	2,714	6,593	489,749
0,75/20	38,676	129,535	129,535	130,697	0,482	1,533	42,512	21,323	2,579	6,263	494,293
0,75/21	40,609	136,012	136,012	124,473	0,459	1,46	40,488	20,308	2,456	5,965	499,821
0,75/22	42,543	142,489	142,489	118,815	0,438	1,394	38,647	19,385	2,344	5,694	506,2
0,75/23	44,477	148,965	148,965	113,649	0,419	1,333	36,967	18,542	2,242	5,446	513,317
0,75/24	46,411	155,442	155,442	108,914	0,401	1,278	35,427	17,769	2,149	5,22	521,084
0,75/25	48,344	161,919	161,919	104,557	0,385	1,227	34,01	17,059	2,063	5,011	529,42
0,75/26	50,278	168,396	168,396	100,536	0,37	1,18	32,702	16,402	1,984	4,818	538,26
0,75/27	52,212	174,873	174,873	96,812	0,357	1,136	31,49	15,795	1,91	4,64	547,548
0,75/28	54,146	181,349	181,349	93,355	0,344	1,095	30,366	15,231	1,842	4,474	557,235
B-40: T_{ок}=5, α_p=0,80											
0,80/1	1,934	6,909	6,909	2788,193	9,632	30,67	850,241	426,464	51,572	125,269	4120,952
0,80/2	3,868	13,817	13,817	1394,097	4,816	15,335	425,12	213,232	25,786	62,635	2084,102
0,80/3	5,801	20,726	20,726	929,398	3,211	10,223	283,414	142,155	17,191	41,756	1415,654
0,80/4	7,735	27,634	27,634	697,048	2,408	7,667	212,56	106,616	12,893	31,317	1089,302
0,80/5	9,669	34,543	34,543	557,639	1,926	6,134	170,048	85,293	10,314	25,054	899,795
0,80/6	11,603	41,451	41,451	464,699	1,605	5,112	141,707	71,077	8,595	20,878	778,705
0,80/7	13,536	48,36	48,36	398,313	1,376	4,381	121,463	60,923	7,367	17,896	696,712
0,80/8	15,47	55,268	55,268	348,524	1,204	3,834	106,28	53,308	6,447	15,659	639,156
0,80/9	17,404	62,177	62,177	309,799	1,07	3,408	94,471	47,385	5,73	13,919	597,891

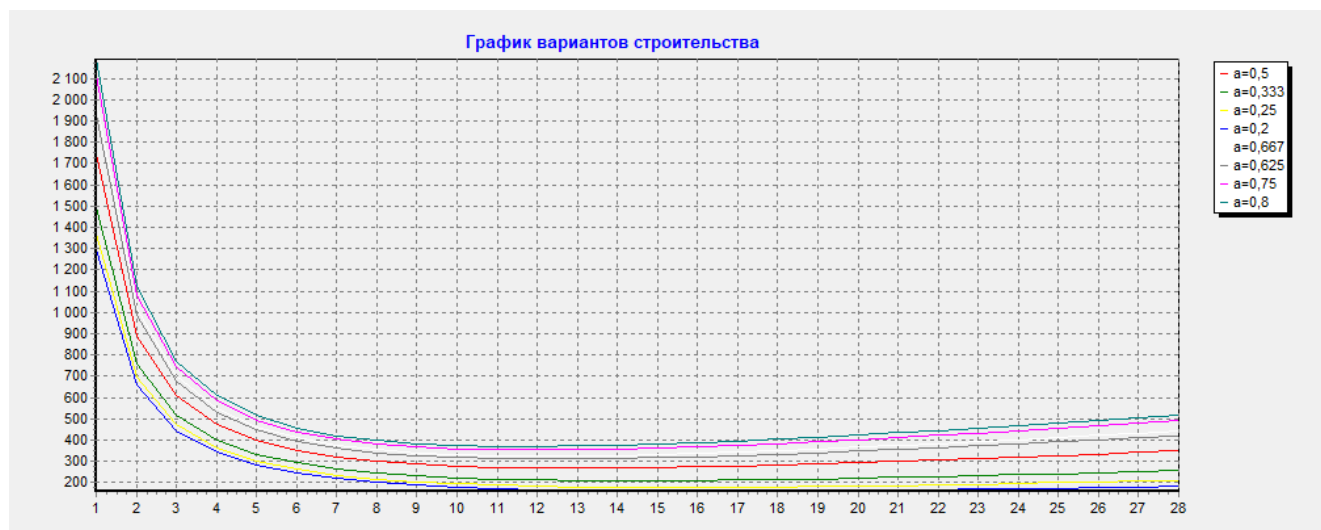
0,80/10	19,338	69,085	69,085	278,819	0,963	3,067	85,024	42,646	5,157	12,527	568,027
0,80/11	21,272	75,994	75,994	253,472	0,876	2,788	77,295	38,769	4,688	11,388	546,46
0,80/12	23,205	82,903	82,903	232,349	0,803	2,556	70,853	35,539	4,298	10,439	531,111
0,80/13	25,139	89,811	89,811	214,476	0,741	2,359	65,403	32,805	3,967	9,636	520,545
0,80/14	27,073	96,72	96,72	199,157	0,688	2,191	60,731	30,462	3,684	8,948	513,742
0,80/15	29,007	103,628	103,628	185,88	0,642	2,045	56,683	28,431	3,438	8,351	509,944
0,80/16	30,94	110,537	110,537	174,262	0,602	1,917	53,14	26,654	3,223	7,829	508,589
0,80/17	32,874	117,445	117,445	164,011	0,567	1,804	50,014	25,086	3,034	7,369	509,246
0,80/18	34,808	124,354	124,354	154,9	0,535	1,704	47,236	23,692	2,865	6,959	511,583
0,80/19	36,742	131,262	131,262	146,747	0,507	1,614	44,75	22,445	2,714	6,593	515,329
0,80/20	38,676	138,171	138,171	139,41	0,482	1,533	42,512	21,323	2,579	6,263	520,278
0,80/21	40,609	145,079	145,079	132,771	0,459	1,46	40,488	20,308	2,456	5,965	526,253
0,80/22	42,543	151,988	151,988	126,736	0,438	1,394	38,647	19,385	2,344	5,694	533,119
0,80/23	44,477	158,897	158,897	121,226	0,419	1,333	36,967	18,542	2,242	5,446	540,758
0,80/24	46,411	165,805	165,805	116,175	0,401	1,278	35,427	17,769	2,149	5,22	549,071
0,80/25	48,344	172,714	172,714	111,528	0,385	1,227	34,01	17,059	2,063	5,011	557,981
0,80/26	50,278	179,622	179,622	107,238	0,37	1,18	32,702	16,402	1,984	4,818	567,414
0,80/27	52,212	186,531	186,531	103,266	0,357	1,136	31,49	15,795	1,91	4,64	577,318
0,80/28	54,146	193,439	193,439	99,578	0,344	1,095	30,366	15,231	1,842	4,474	587,638

Приложение Б

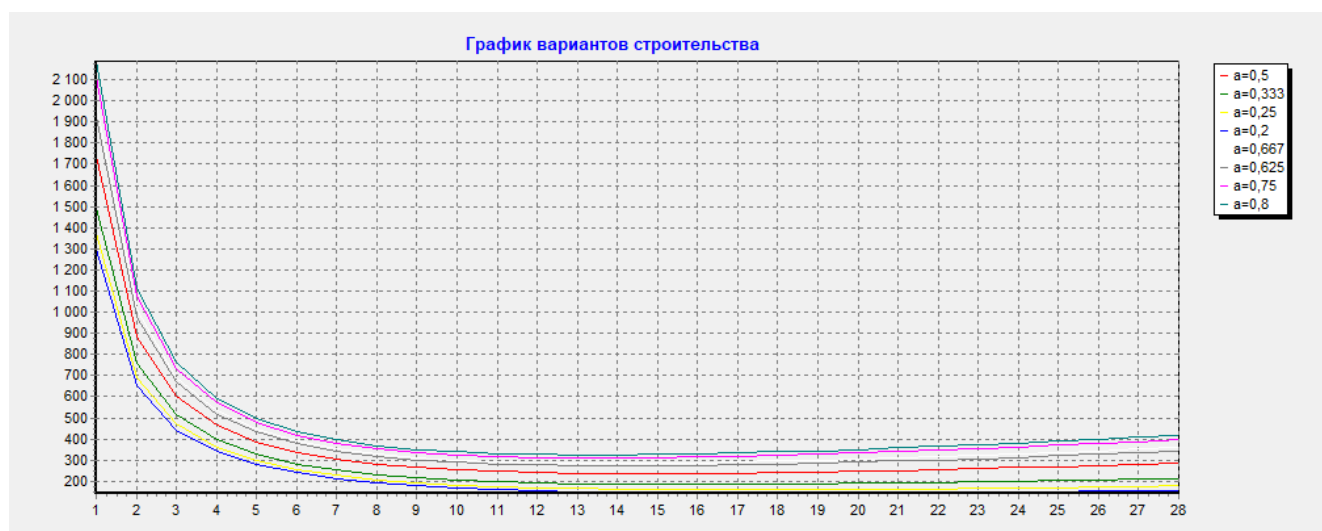
2 год



3 год



4 год



5 год

