

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: Ратникова А. А.

Группа: 22СТ1м

Обозначение: РГР-2069059-08.04.01-220933-23.

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	20
5. Расчёт дисконтированных показателей эффективности инвестиций	21
5.1. Расчёт денежного потока и чистого дисконтированного дохода	21
5.2. Расчёт индекса рентабельности	22
5.3. Расчёт внутренней нормы доходности	23
Заключение	24
Список использованных источников	25
Приложение	26
Приложение А	26
Приложение Б	46

1. Исходные данные

Объект	9-ти эт. 200 кв. кирпичный жилой дом
Объём суммарных инвестиций K , млн. руб.	268,34
Общая трудоёмкость Q_i , чел.-дн.	22900
Продолжительность строительного процесса $t_{пр}$, мес	21

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.

$$t_{п} = (0,25 - 0,3)t_{пр} = 0,3 \cdot 21 = 6,3 \text{ мес};$$

$$t_{рп} = (0,1 - 0,15)t_{пр} = 0,15 \cdot 21 = 3,15 \text{ мес};$$

$$t_n = 6,3 + 3,15 + 21 = 30,45 \approx 31 \text{ мес.}$$

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.

$$S_1 = \frac{NP_1 t_p}{t_n} = \frac{\alpha_1 \alpha_2 \alpha_3 \alpha_n K t_p}{t_n} = \frac{0,95 \cdot 0,22 \cdot 0,5 \cdot 1,2 \cdot 268,34}{31} = 1,085,$$

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.
1,085	1	1,085
	2	2,171
	3	3,256
	4	4,342
	5	5,427
	6	6,513
	7	7,598
	8	8,684
	9	9,769
	10	10,855
	11	11,940
	12	13,026

	13	14,111
	14	15,197
	15	16,282
	16	17,368
	17	18,453
	18	19,539
	19	20,624
	20	21,710
	21	22,795
	22	23,881
	23	24,966
	24	26,051
	25	27,137
	26	28,222
	27	29,308
	28	30,393
	29	31,479
	30	32,564
	31	33,650

Размер затрат в незавершенное производство S_2

$$S_2 = \frac{\alpha_p E_{н1} \alpha_{и} K t_p}{F_d} = \frac{0,5 \cdot 0,16 \cdot 268,34 \cdot 1,2}{12} = 2,147,$$

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.
2,147	1	2,147
	2	4,293
	3	6,440
	4	8,587
	5	10,734
	6	12,880
	7	15,027
	8	17,174
	9	19,320
	10	21,467
	11	23,614
	12	25,761
	13	27,907
	14	30,054
	15	32,201
	16	34,348
	17	36,494
	18	38,641
	19	40,788
	20	42,934
	21	45,081

	22	47,228
	23	49,375
	24	51,521
	25	53,668
	26	55,815
	27	57,961
	28	60,108
	29	62,255
	30	64,402
	31	66,548

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

$$S_3 = \frac{\alpha_p E_{H2} \alpha_i K t_p}{F_d} = \frac{0,5 \cdot 0,25 \cdot 268,34 \cdot 1,2}{12} = 3,354,$$

где E_{H2} – нормативный коэффициент эффективности капитальных вложений для отрасли, эксплуатирующей здание или сооружение, равный 0,25.

Const	t_p , мес.	S_3 , млн. руб.
3,354	1	3,354
	2	6,709
	3	10,063
	4	13,417
	5	16,771
	6	20,126
	7	23,480
	8	26,834
	9	30,188
	10	33,543
	11	36,897
	12	40,251
	13	43,605
	14	46,960
	15	50,314
	16	53,668
	17	57,022
	18	60,377
	19	63,731
	20	67,085
	21	70,439
	22	73,794
	23	77,148
	24	80,502
	25	83,856
	26	87,211
	27	90,565
	28	93,919
	29	97,273
	30	100,628

	31	103,982
--	----	---------

1.2. Расчёт возрастающих затрат.

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

$$S_4 = \frac{HP_2 t_H}{K_{r1} t_p} = \frac{\alpha_1 \alpha_2 \alpha_n \alpha'_p K t_H}{K_{r1} t_p} = \frac{0,95 \cdot 0,22 \cdot 1,2 \cdot 0,34 \cdot 268,34 \cdot 31}{0,87} = 815,332,$$

где HP_2 – сумма накладных расходов, зависящих от численности рабочих, руб.;

α'_p – коэффициент, отражающий долю анализируемой части накладных расходов (0,3-0,35), принимаем 0,34;

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

Const	t_p , мес.	S_4 , млн. руб.
815,332	1	815,332
	2	407,666
	3	271,777
	4	203,833
	5	163,066
	6	135,889
	7	116,476
	8	101,916
	9	90,592
	10	81,533
	11	74,121
	12	67,944
	13	62,718
	14	58,238
	15	54,355
	16	50,958
	17	47,961
	18	45,296
	19	42,912
	20	40,767
	21	38,825
	22	37,061
	23	35,449
	24	33,972
	25	32,613
	26	31,359
	27	30,197
	28	29,119
	29	28,115
	30	27,178
	31	26,301

Зарботная плата рабочих S_5 с учетом применения премиальных систем

$$S_5 = \frac{\alpha_4 \alpha_5 \alpha_n Q_i F_d C_1}{t_p} = 0,01 \cdot 1 \cdot 1,2 \cdot 22900 \cdot 12 \cdot 0,002 = 6,595,$$

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.
6,595	1	6,595
	2	3,298
	3	2,198
	4	1,649
	5	1,319
	6	1,099
	7	0,942
	8	0,824
	9	0,733
	10	0,660
	11	0,600
	12	0,550
	13	0,507
	14	0,471
	15	0,440
	16	0,412
	17	0,388
	18	0,366
	19	0,347
	20	0,330
	21	0,314
	22	0,300
	23	0,287
	24	0,275
	25	0,264
	26	0,254
	27	0,244
	28	0,236
	29	0,227
	30	0,220
	31	0,213

Расходы по эксплуатации машин и механизмов S_6

$$S_6 = \sum_{i=1}^m \frac{V_M \alpha_i Z_M}{P_i n \alpha_6 K_{r2} \beta_1 t_p} = \frac{12000 \cdot 1,2 \cdot 0,12}{300 \cdot 0,6 \cdot 0,91 \cdot 0,97} + \frac{630 \cdot 1,2 \cdot 0,2}{35 \cdot 0,6 \cdot 0,91 \cdot 0,97} +$$

$$+ \frac{3600 \cdot 1,2 \cdot 0,15}{500 \cdot 0,6 \cdot 0,91 \cdot 0,97} = 21,480,$$

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

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

P_i – производительность i -й машины (дневная), м³;

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;

$K_{г2}$ – 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.
21,480	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
	29	0,741
	30	0,716
	31	0,693

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

$$S_7 = \frac{3_2 Q_i \alpha_{и}}{\alpha_7 n t_p} = \frac{0,03 \cdot 22900 \cdot 1,2}{1,18 \cdot 1} = 698,644,$$

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.
698,644	1	698,644
	2	349,322
	3	232,881
	4	174,661
	5	139,729
	6	116,441
	7	99,806
	8	87,331
	9	77,627
	10	69,864
	11	63,513
	12	58,220
	13	53,742
	14	49,903
	15	46,576
	16	43,665
	17	41,097
	18	38,814
	19	36,771
	20	34,932
	21	33,269
	22	31,757
	23	30,376
	24	29,110
	25	27,946
	26	26,871
	27	25,876
	28	24,952
	29	24,091
	30	23,288
	31	22,537

Капитальные вложения в смежные отрасли:

– в промышленность строительных материалов

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

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

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

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

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

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

$$const_1 = \frac{KF_d \alpha_i}{10^3 K_{r3} \alpha_8} = \frac{268,34 \cdot 12 \cdot 1,2}{10^3 \cdot 0,75 \cdot 0,5} = 10,304;$$

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

Const1	Const2	t_p , мес.	S_8 , млн. руб.
10,304	25,721	1	265,034
		2	132,517
		3	88,345
		4	66,258
		5	53,007
		6	44,172
		7	37,862
		8	33,129
		9	29,448
		10	26,503
		11	24,094
		12	22,086
		13	20,387
		14	18,931
		15	17,669
		16	16,565
		17	15,590
		18	14,724
		19	13,949
		20	13,252
		21	12,621
		22	12,047
		23	11,523
		24	11,043
		25	10,601
		26	10,194
		27	9,816
		28	9,465
		29	9,139
		30	8,834
		31	8,549

– в производство металлоконструкций:

$$S_9 = \frac{KF_d \alpha_i}{t_p 10^3 K_{r3} \alpha_8} \sum_{i=1}^n K''_{ydi} V''_i E''_{ni}.$$

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

Const ₁	Const ₂	t_p , мес.	S_9 , млн. руб.
10,304	3,11	1	32,050
		2	16,025
		3	10,683
		4	8,013
		5	6,410
		6	5,342
		7	4,579
		8	4,006
		9	3,561
		10	3,205
		11	2,914
		12	2,671
		13	2,465
		14	2,289
		15	2,137
		16	2,003
		17	1,885
		18	1,781
		19	1,687
		20	1,603
		21	1,526
		22	1,457
		23	1,393
		24	1,335
		25	1,282
		26	1,233
		27	1,187
		28	1,145
		29	1,105
		30	1,068
		31	1,034

– в машиностроение:

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

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

Const ₁	Const ₂	t_p , мес.	S_{10} , млн. руб.
10,304	7,555	1	77,851
		2	38,925
		3	25,950
		4	19,463
		5	15,570
		6	12,975
		7	11,122
		8	9,731
		9	8,650

	10	7,785
	11	7,077
	12	6,488
	13	5,989
	14	5,561
	15	5,190
	16	4,866
	17	4,579
	18	4,325
	19	4,097
	20	3,893
	21	3,707
	22	3,539
	23	3,385
	24	3,244
	25	3,114
	26	2,994
	27	2,883
	28	2,780
	29	2,685
	30	2,595
	31	2,511

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

$$S_{общ_i} = \sum_{i=1}^{10} S_i.$$

t_p , мес.	S_1	S_2	S_3	S_4	S_5	S_6	S_7	S_8	S_9	S_{10}	$S_{общ}$
	млн. руб.										
1	1,085	2,147	3,354	815,332	6,595	21,480	698,644	265,034	32,050	77,851	1923,572
2	2,171	4,293	6,709	407,666	3,298	10,740	349,322	132,517	16,025	38,925	971,666
3	3,256	6,440	10,063	271,777	2,198	7,160	232,881	88,345	10,683	25,950	658,754
4	4,342	8,587	13,417	203,833	1,649	5,370	174,661	66,258	8,013	19,463	505,592
5	5,427	10,734	16,771	163,066	1,319	4,296	139,729	53,007	6,410	15,570	416,329
6	6,513	12,880	20,126	135,889	1,099	3,580	116,441	44,172	5,342	12,975	359,016
7	7,598	15,027	23,480	116,476	0,942	3,069	99,806	37,862	4,579	11,122	319,960
8	8,684	17,174	26,834	101,916	0,824	2,685	87,331	33,129	4,006	9,731	292,315
9	9,769	19,320	30,188	90,592	0,733	2,387	77,627	29,448	3,561	8,650	272,276
10	10,855	21,467	33,543	81,533	0,660	2,148	69,864	26,503	3,205	7,785	257,563
11	11,940	23,614	36,897	74,121	0,600	1,953	63,513	24,094	2,914	7,077	246,722
12	13,026	25,761	40,251	67,944	0,550	1,790	58,220	22,086	2,671	6,488	238,786
13	14,111	27,907	43,605	62,718	0,507	1,652	53,742	20,387	2,465	5,989	233,084
14	15,197	30,054	46,960	58,238	0,471	1,534	49,903	18,931	2,289	5,561	229,138
15	16,282	32,201	50,314	54,355	0,440	1,432	46,576	17,669	2,137	5,190	226,596
16	17,368	34,348	53,668	50,958	0,412	1,342	43,665	16,565	2,003	4,866	225,195
17	18,453	36,494	57,022	47,961	0,388	1,264	41,097	15,590	1,885	4,579	224,733
18	19,539	38,641	60,377	45,296	0,366	1,193	38,814	14,724	1,781	4,325	225,055
19	20,624	40,788	63,731	42,912	0,347	1,131	36,771	13,949	1,687	4,097	226,036

20	21,710	42,934	67,085	40,767	0,330	1,074	34,932	13,252	1,603	3,893	227,578
21	22,795	45,081	70,439	38,825	0,314	1,023	33,269	12,621	1,526	3,707	229,600
22	23,881	47,228	73,794	37,061	0,300	0,976	31,757	12,047	1,457	3,539	232,038
23	24,966	49,375	77,148	35,449	0,287	0,934	30,376	11,523	1,393	3,385	234,836
24	26,051	51,521	80,502	33,972	0,275	0,895	29,110	11,043	1,335	3,244	237,949
25	27,137	53,668	83,856	32,613	0,264	0,859	27,946	10,601	1,282	3,114	241,341
26	28,222	55,815	87,211	31,359	0,254	0,826	26,871	10,194	1,233	2,994	244,978
27	29,308	57,961	90,565	30,197	0,244	0,796	25,876	9,816	1,187	2,883	248,834
28	30,393	60,108	93,919	29,119	0,236	0,767	24,952	9,465	1,145	2,780	252,884
29	31,479	62,255	97,273	28,115	0,227	0,741	24,091	9,139	1,105	2,685	257,110
30	32,564	64,402	100,628	27,178	0,220	0,716	23,288	8,834	1,068	2,595	261,493
31	33,650	66,548	103,982	26,301	0,213	0,693	22,537	8,549	1,034	2,511	266,018

Выделенные строки содержат информацию об оптимальном варианте инвестирования при данном распределении капитальных вложений и при определенной норме доходности. В варианте В-1 ($T_{ок} = 6,25$ лет, $\alpha_p = 0,5$) минимальные затраты на строительство – 224,733 млн. руб. обеспечиваются при сроке строительства 17 месяцев. Это и есть оптимальный срок строительства для В-1.

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



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

3. Расчёт эффекта по основным участникам инвестиционного процесса

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

Таблица 3.1.

№	$T_{ок}$	α	t_p	$S_{общ}$	$t_{баз}$	$S_{баз}$	Δt	ΔS	Примечание
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10
B-1	6,25	0,5	17	224,733	31	2419,085	14	2192,489	
B-2	6,25	0,333	20	190,832	31	2419,085	11	2228,253	
B-3	6,25	0,25	22	171,527	31	2419,085	9	2247,558	
B-4	6,25	0,2	24	158,735	31	2419,085	7	2260,350	
B-5	6,25	0,667	15	254,156	31	2419,085	16	2164,929	
B-6	6,25	0,625	16	247,199	31	2419,085	15	2171,886	
B-7	6,25	0,75	14	267,645	31	2419,085	17	2151,440	
B-8	6,25	0,8	14	275,346	31	2419,085	17	2143,739	
B-9	2	0,5	10	363,534	31	2419,085	21	2055,551	
B-10	2	0,333	12	279,132	31	2419,085	19	2139,953	
B-11	2	0,25	13	235,457	31	2419,085	18	2183,628	
B-12	2	0,2	13	208,101	31	2419,085	18	2210,984	
B-13	2	0,667	10	445,214	31	2419,085	21	1973,871	
B-14	2	0,625	10	424,671	31	2419,085	21	1994,414	
B-15	2	0,75	10	485,809	31	2419,085	21	1933,276	
B-16	2	0,8	9	509,735	31	2419,085	22	1909,350	$\Delta S \rightarrow \min$, $\Delta t \rightarrow \max$, оптимальный для заказчика
B-17	3	0,5	13	302,474	31	2419,085	18	2116,611	
B-18	3	0,333	14	234,043	31	2419,085	17	2185,042	
B-19	3	0,25	15	198,892	31	2419,085	16	2220,193	
B-20	3	0,2	16	177,073	31	2419,085	15	2242,012	
B-21	3	0,667	12	368,789	31	2419,085	19	2050,296	
B-22	3	0,625	12	352,12	31	2419,085	19	2066,965	
B-23	3	0,75	12	401,726	31	2419,085	19	2017,359	
B-24	3	0,8	11	421,17	31	2419,085	20	1997,915	
B-25	4	0,5	14	266,597	31	2419,085	15	2152,488	
B-26	4	0,333	16	208,048	31	2419,085	15	2211,037	
B-27	4	0,25	17	177,955	31	2419,085	14	2241,13	
B-28	4	0,2	17	159,357	31	2419,085	14	2259,728	
B-29	4	0,667	13	324,008	31	2419,085	18	2095,077	
B-30	4	0,625	14	309,691	31	2419,085	17	2109,394	
B-31	4	0,75	13	352,048	31	2419,085	18	2067,037	
B-32	4	0,8	13	368,941	31	2419,085	18	2050,144	
B-33	5	0,5	16	242,748	31	2419,085	15	2176,337	
B-34	5	0,333	17	190,603	31	2419,085	14	2228,482	
B-35	5	0,25	18	164,024	31	2419,085	13	2255,061	
B-36	5	0,2	19	147,649	31	2419,085	12	2271,436	$\Delta S \rightarrow \max$, $\Delta t \rightarrow \min$, оптимальный для подрядчика
B-37	5	0,667	15	293,709	31	2419,085	16	2125,376	
B-38	5	0,625	15	280,914	31	2419,085	16	2138,171	
B-39	5	0,75	14	318,976	31	2419,085	17	2100,109	
B-40	5	0,8	14	333,959	31	2419,085	17	2085,126	

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

В-16 имеет следующие параметры: суммарные затраты 1909,350 млн. руб., срок строительства 9 месяцев, период окупаемости 2 года, коэффициент распределения инвестиций 0,8 соответствует неравномерно-убывающему (по закону вогнутой кубической параболы) потреблению ресурсов. В контракт ген. подрядчику выгодно заложить максимальный срок строительства – 31 месяц и соответствующие ему затраты 2419,085 млн. руб. Это позволит подрядчику при прочих равных условиях сократить срок строительства с 31 месяцев (контрактный срок строительства) до 9 месяцев (расчетный срок строительства). Это обеспечивает подрядчику возможность достижения различных видов эффектов, а также снижение рисков. Однако в этом случае подрядчик имеет минимальное сокращение затрат ΔS , что ведет к уменьшению общего эффекта. Возникает риск нехватки финансовых ресурсов в случае непредвиденных расходов.

В-36 имеет следующие параметры: суммарные затраты 2271,436 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. подрядчиком будет заложен максимальный срок строительства – 31 месяц и соответствующие ему затраты 2419,085 млн. руб.

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

Эффекты от сокращения сроков строительства

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

$$C_{\text{уп}} = C_{\text{н}} + C_{\text{э}} + C_{\text{з}} + C_{\text{зп}} = 201,958 + 47,038 + 12,935 + 156,793 = 418,723 \text{ млн. руб.,}$$

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

$$C_{\text{н}} = \frac{C_{\text{см}} K_{\text{н}} K_{\text{у}}}{(1 + K_{\text{н}})(1 + K_{\text{п}})} = \frac{2419,085 \cdot 0,22 \cdot 0,5}{(1 + 0,22) \cdot (1 + 0,08)} = 201,958 \text{ млн. руб.,}$$

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

$$C_{\text{э}} = \frac{C_{\text{см}} K_{\text{э}} K_{\text{э}}''}{(1 + K_{\text{п}})} = \frac{2419,085 \cdot 0,07 \cdot 0,3}{(1 + 0,08)} = 47,038 \text{ млн. руб.,}$$

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

$$C_3 = \frac{C_{CM} K_M K_3 K_3''}{(1 + K_{\Pi})} = \frac{2419,085 \cdot 0,5 \cdot 0,021 \cdot 0,55}{(1 + 0,08)} = 12,935 \text{ млн. руб.},$$

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

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

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

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

$$C_{3\Pi} = \frac{C_{CM} 3 K_{3\Pi}}{(1 + K_{\Pi})} = \frac{2419,085 \cdot 0,2 \cdot 0,35}{(1 + 0,08)} = 156,793 \text{ млн. руб.},$$

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

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

Расчёт эффектов на этапе строительства (для подрядчика)

Эффект от сокращения условно-постоянной части расходов:

$$\mathcal{E}_H = C_{y\Pi} \cdot \left(1 - \frac{t_p}{t_H}\right) = 418,723 \cdot \left(1 - \frac{19}{31}\right) = 162,086 \text{ млн. руб.}$$

Эффект от высвобождения основных фондов:

$$\mathcal{E}_{OC} = \frac{\Phi_{OC}}{T_{OK}} \cdot \left(1 - \frac{t_p}{t_H}\right) = \frac{1}{5} \cdot \left(1 - \frac{19}{31}\right) = 0,077 \text{ млн. руб.},$$

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

Эффект от сокращения оборотных средств:

$$\mathcal{E}_{OB} = \frac{\Phi_{OB}}{T_{OK}} \cdot \left(1 - \frac{t_p}{t_H}\right) = \frac{0,5}{5} \cdot \left(1 - \frac{19}{31}\right) = 0,039 \text{ млн. руб.},$$

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

Эффект по фонду заработной платы:

$$\mathcal{E}_C = C_{CM} \cdot 3 \cdot \left(1 - \frac{100 + \Pi_3}{100 + \Pi_{\Pi}}\right) = 2419,085 \cdot 0,2 \cdot \left(1 - \frac{100 + 3}{100 + 10}\right) =$$

= 30,788 млн. руб.,

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

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

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

$$\mathcal{E}_3 = \mathcal{E}_C \cdot 0,15 = 30,788 \cdot 0,15 = 4,618 \text{ млн. руб.}$$

Эффект от уменьшения переменной части накладных расходов от внедрения НИОКР:

$$\mathcal{E}_Q = Q \cdot 0,06 = 22900 \cdot 0,06 = 1374 \text{ млн. руб.}$$

Тогда общий эффект будет равен сумме всех эффектов:

$$\mathcal{E} = \mathcal{E}_H + \mathcal{E}_{OC} + \mathcal{E}_{OB} + \mathcal{E}_C + \mathcal{E}_3 + \mathcal{E}_Q = 162,086 + 0,077 + 0,039 + 30,788 + 4,618 + 1374 = 1571,609 \text{ млн. руб.}$$

Общий эффект подрядчика включает также ΔS :

$$\mathcal{E}_{\text{общ}}^{\text{ГП}} = \mathcal{E} + \Delta S = 1571,609 + 2271,436 = 3843,045 \text{ млн. руб.}$$

Таблица 3.2.

№	\mathcal{E}_H	\mathcal{E}_{OC}	\mathcal{E}_{OB}	\mathcal{E}_C	\mathcal{E}_3	\mathcal{E}_Q	\mathcal{E}	$\mathcal{E}_{\text{общ}}^{\text{ГП}}$	$C_{\text{уп}}$	
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11
1	189,101	0,090	0,045	30,788	4,618	1374	1598,643	3791,132	418,723	
2	148,579	0,071	0,035	30,788	4,618	1374	1558,092	3786,345	418,723	
3	121,565	0,058	0,029	30,788	4,618	1374	1531,059	3778,617	418,723	
4	94,550	0,045	0,023	30,788	4,618	1374	1504,025	3764,375	418,723	
5	216,115	0,103	0,052	30,788	4,618	1374	1625,677	3790,606	418,723	
6	202,608	0,097	0,048	30,788	4,618	1374	1612,160	3784,046	418,723	
7	229,622	0,110	0,055	30,788	4,618	1374	1639,194	3790,634	418,723	
8	229,622	0,110	0,055	30,788	4,618	1374	1639,194	3782,933	418,723	
9	283,651	0,135	0,068	30,788	4,618	1374	1693,261	3748,812	418,723	
10	256,637	0,123	0,061	30,788	4,618	1374	1666,227	3806,180	418,723	
11	243,130	0,116	0,058	30,788	4,618	1374	1652,710	3836,338	418,723	
12	243,130	0,116	0,058	30,788	4,618	1374	1652,710	3863,694	418,723	max
13	283,651	0,135	0,068	30,788	4,618	1374	1693,261	3667,132	418,723	
14	283,651	0,135	0,068	30,788	4,618	1374	1693,261	3687,675	418,723	
15	283,651	0,135	0,068	30,788	4,618	1374	1693,261	3626,537	418,723	
16	297,158	0,142	0,071	30,788	4,618	1374	1706,778	3616,128	418,723	min
17	243,130	0,116	0,058	30,788	4,618	1374	1652,710	3769,321	418,723	
18	229,622	0,110	0,055	30,788	4,618	1374	1639,194	3824,236	418,723	
19	216,115	0,103	0,052	30,788	4,618	1374	1625,677	3845,870	418,723	
20	202,608	0,097	0,048	30,788	4,618	1374	1612,160	3854,172	418,723	
21	256,637	0,123	0,061	30,788	4,618	1374	1666,227	3716,523	418,723	
22	256,637	0,123	0,061	30,788	4,618	1374	1666,227	3733,192	418,723	
23	256,637	0,123	0,061	30,788	4,618	1374	1666,227	3683,586	418,723	
24	270,144	0,129	0,065	30,788	4,618	1374	1679,744	3677,659	418,723	
25	229,622	0,110	0,055	30,788	4,618	1374	1639,194	3791,682	418,723	
26	202,608	0,097	0,048	30,788	4,618	1374	1612,160	3823,197	418,723	
27	189,101	0,090	0,045	30,788	4,618	1374	1598,643	3839,773	418,723	
28	189,101	0,090	0,045	30,788	4,618	1374	1598,643	3858,371	418,723	
29	243,130	0,116	0,058	30,788	4,618	1374	1652,710	3747,787	418,723	
30	229,622	0,110	0,055	30,788	4,618	1374	1639,194	3748,588	418,723	
31	243,130	0,116	0,058	30,788	4,618	1374	1652,710	3719,747	418,723	
32	243,130	0,116	0,058	30,788	4,618	1374	1652,710	3702,854	418,723	
33	202,608	0,097	0,048	30,788	4,618	1374	1612,160	3788,497	418,723	
34	189,101	0,090	0,045	30,788	4,618	1374	1598,643	3827,125	418,723	
35	175,594	0,084	0,042	30,788	4,618	1374	1585,126	3840,187	418,723	

36	162,086	0,077	0,039	30,788	4,618	1374	1571,609	3843,045	418,723	
37	216,115	0,103	0,052	30,788	4,618	1374	1625,677	3751,053	418,723	
38	216,115	0,103	0,052	30,788	4,618	1374	1625,677	3763,848	418,723	
39	229,622	0,110	0,055	30,788	4,618	1374	1639,194	3739,303	418,723	
40	229,622	0,110	0,055	30,788	4,618	1374	1639,194	3724,320	418,723	

Расчёт эффектов на этапе строительства (для заказчика)

Эффект от сокращения условно-постоянной части расходов:

$$\mathcal{E}_H = C_{\text{уп}} \cdot \left(1 - \frac{t_p}{t_H}\right) = 418,723 \cdot \left(1 - \frac{9}{31}\right) = 297,158 \text{ млн. руб.}$$

Эффект от высвобождения основных фондов:

$$\mathcal{E}_{\text{ос}} = \frac{\Phi_{\text{ос}}}{T_{\text{ок}}} \cdot \left(1 - \frac{t_p}{t_H}\right) = \frac{1}{5} \cdot \left(1 - \frac{9}{31}\right) = 0,142 \text{ млн. руб.}$$

Эффект от сокращения оборотных средств:

$$\mathcal{E}_{\text{об}} = \frac{\Phi_{\text{об}}}{T_{\text{ок}}} \cdot \left(1 - \frac{t_p}{t_H}\right) = \frac{0,5}{5} \cdot \left(1 - \frac{9}{31}\right) = 0,071 \text{ млн. руб.}$$

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

Тогда общий эффект будет равен сумме всех эффектов:

$$\mathcal{E} = \mathcal{E}_H + \mathcal{E}_{\text{ос}} + \mathcal{E}_{\text{об}} + \mathcal{E}_C + \mathcal{E}_3 + \mathcal{E}_Q = 297,158 + 0,142 + 0,071 + 30,788 + 4,618 + 1374 = 1706,778 \text{ млн. руб.}$$

Общий эффект подрядчика включает также ΔS :

$$\mathcal{E}_{\text{общ}}^{\text{ГП}} = \mathcal{E} + \Delta S = 1706,778 + 1909,350 = 3616,128 \text{ млн. руб.}$$

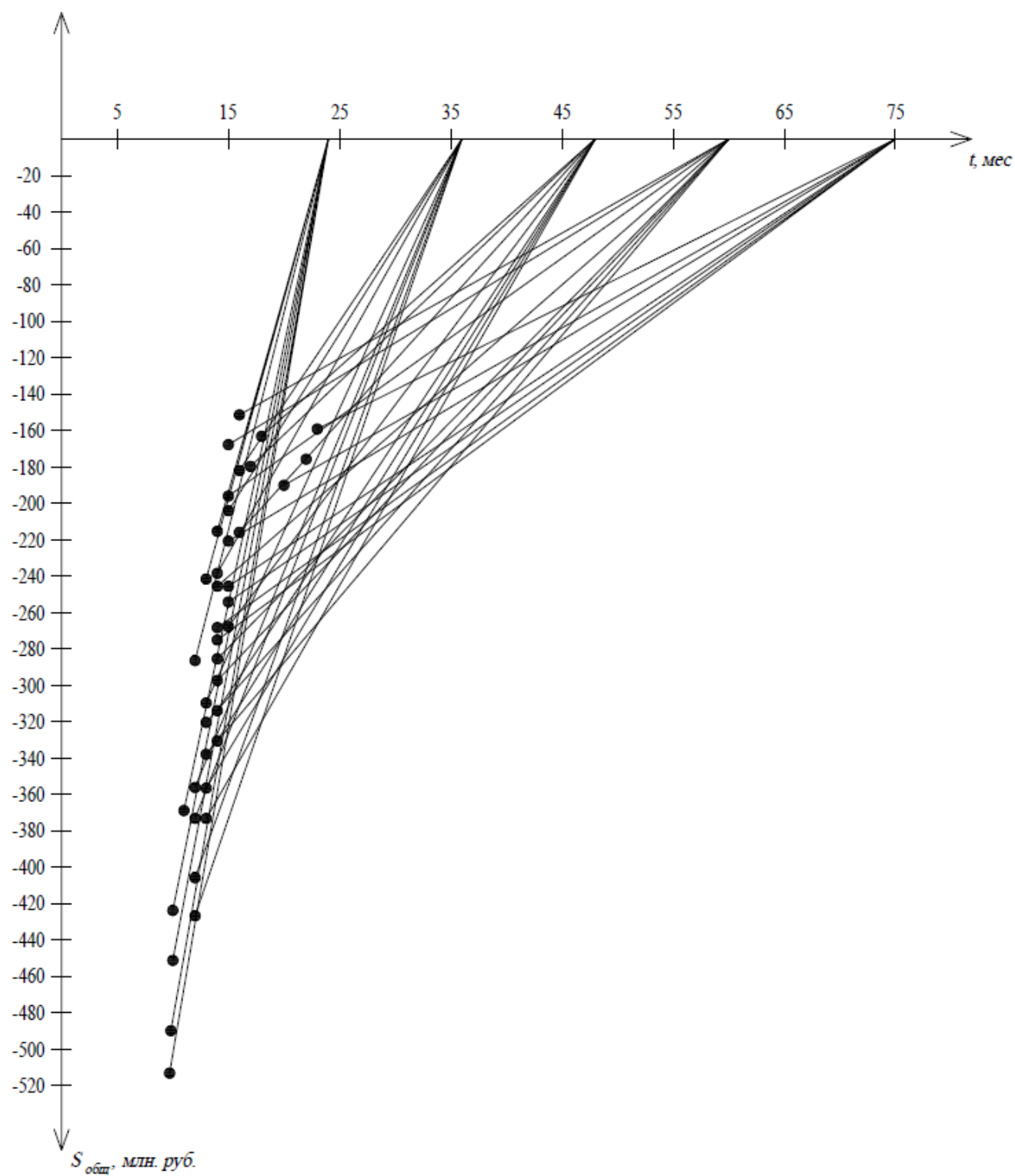


Рис. 3.1 Варианты рационального размещения инвестиций и определение нормативного срока окупаемости объекта

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 31 месяц и максимальные затраты 2419,085 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 – 31 месяц;
- объем инвестиций – 2419,085 млн. руб.;
- период окупаемости – 5 лет.

Распределение капитальных вложений – равномерно-убывающее.

При этом подрядчик обеспечивает себе равномерное потребление ресурсов, имеет запас времени 12 месяцев, что принесет подрядчику эффект от сокращения сроков строительства в размере 1571,609 млн. руб. и доход в размере $\Delta S = 2271,436$ млн. руб. Таким образом, общий экономический эффект подрядчика составит 3843,045 млн. руб.

Для защиты строительной системы необходимо обеспечить эффективное функционирование контрактной системы, это обойдется заказчику в 725,723 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. 1209,543 млн. руб.

Таким образом, в договоре подряда объем инвестиций должен учитывать затраты на обеспечение контрактной системы и страхование рисков, он составит $2419,085 + 725,723 + 1209,543 = 4354,353$ 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 5.2.

№ п/п	Наименование	Периоды t				
		1	2	3	4	5
1	Начальные капитальные вложения (COF)	4354,353				
2	Операционный денежный поток (аренда) (CIF)	979,729	1306,306	1306,306	1306,306	1306,306
3	Чистый денежный поток (ЧДП)	-3374,624	1306,306	1306,306	1306,306	1306,306
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)	-2934,455	987,755	858,917	746,885	649,465
7	ЧДД проекта	308,567				

При ставке дисконтирования 0,2

Таблица 5.2.

№ п/п	Наименование	Периоды t				
		1	2	3	4	5
1	Начальные капитальные вложения (COF)	4354,353				
2	Операционный денежный поток (аренда) (CIF)	979,729	1306,306	1306,306	1306,306	1306,306
3	Чистый денежный поток (ЧДП)	-3374,624	1306,306	1306,306	1306,306	1306,306
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)	-2812,186	907,157	755,964	629,970	524,975
7	ЧДД проекта	5,880				

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

$ЧДД = -2812,186 \cdot 0,833 + 907,157 \cdot 0,694 + 755,964 \cdot 0,579 + 629,970 \cdot 0,482 + 524,975 \cdot 0,402 = 5,880$ млн. руб.

В данном случае ЧДД составит 5,880 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.

$$PI = \frac{979,729 \cdot 0,833 + 1306,306 \cdot 0,694 + 1306,306 \cdot 0,579 + 1306,306 \cdot 0,482 + 1306,306 \cdot 0,402}{4354,353 \cdot 0,833} = 1,0016.$$

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.

$$E_{\text{вн}} = E_1 - \text{ЧДД}_1 \cdot \frac{E_2 - E_1}{\text{ЧДД}_2 - \text{ЧДД}_1} = 15 - 308,567 \cdot \frac{20 - 15}{5,880 - 308,567} = 20,097,$$

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 данного курсового проекта 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 $t_n = 31$ месяц. А также оптимальный срок строительства для каждого вида распределения инвестиций и для каждого из заданных сроков окупаемости объекта. Для этого были определены снижающиеся и возрастающие затраты на строительство по методу Прыкина Б.В. и подсчитаны общие затраты. Оптимальным признавался тот вариант, при котором $\Delta S \rightarrow \min$, расчётное время t , соответствующее этим затратам, и является оптимальной продолжительностью возведения здания.

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

- срок строительства – 31 месяц;
- объем инвестиций – 2419,085 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 = 5,880 млн. руб. > 0;
- $PI = 1,0016 > 0$;
- $IRR = 20,1 \%$.

Следовательно, проект может быть принят.

Список использованных источников

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

Приложение

Приложение А

аг/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	1,085	1,417	2,214	815,332	6,595	21,480	698,644	265,034	32,050	77,851	1921,701
0,33/2	2,171	2,834	4,428	407,666	3,298	10,740	349,322	132,517	16,025	38,925	967,925
0,33/3	3,256	4,251	6,641	271,777	2,198	7,160	232,881	88,345	10,683	25,950	653,143
0,33/4	4,342	5,667	8,855	203,833	1,649	5,370	174,661	66,258	8,013	19,463	498,111
0,33/5	5,427	7,084	11,069	163,066	1,319	4,296	139,729	53,007	6,410	15,570	406,978
0,33/6	6,513	8,501	13,283	135,889	1,099	3,580	116,441	44,172	5,342	12,975	347,794
0,33/7	7,598	9,918	15,497	116,476	0,942	3,069	99,806	37,862	4,579	11,122	306,868
0,33/8	8,684	11,335	17,710	101,916	0,824	2,685	87,331	33,129	4,006	9,731	277,352
0,33/9	9,769	12,752	19,924	90,592	0,733	2,387	77,627	29,448	3,561	8,650	255,443
0,33/10	10,855	14,168	22,138	81,533	0,660	2,148	69,864	26,503	3,205	7,785	238,860
0,33/11	11,940	15,585	24,352	74,121	0,600	1,953	63,513	24,094	2,914	7,077	226,149
0,33/12	13,026	17,002	26,566	67,944	0,550	1,790	58,220	22,086	2,671	6,488	216,342
0,33/13	14,111	18,419	28,779	62,718	0,507	1,652	53,742	20,387	2,465	5,989	208,770
0,33/14	15,197	19,836	30,993	58,238	0,471	1,534	49,903	18,931	2,289	5,561	202,953
0,33/15	16,282	21,253	33,207	54,355	0,440	1,432	46,576	17,669	2,137	5,190	198,541
0,33/16	17,368	22,669	35,421	50,958	0,412	1,342	43,665	16,565	2,003	4,866	195,269
0,33/17	18,453	24,086	37,635	47,961	0,388	1,264	41,097	15,590	1,885	4,579	192,938
0,33/18	19,539	25,503	39,848	45,296	0,366	1,193	38,814	14,724	1,781	4,325	191,389
0,33/19	20,624	26,920	42,062	42,912	0,347	1,131	36,771	13,949	1,687	4,097	190,500
0,33/20	21,710	28,337	44,276	40,767	0,330	1,074	34,932	13,252	1,603	3,893	190,172
0,33/21	22,795	29,754	46,490	38,825	0,314	1,023	33,269	12,621	1,526	3,707	190,324
0,33/22	23,881	31,170	48,704	37,061	0,300	0,976	31,757	12,047	1,457	3,539	190,890
0,33/23	24,966	32,587	50,918	35,449	0,287	0,934	30,376	11,523	1,393	3,385	191,818
0,33/24	26,051	34,004	53,131	33,972	0,275	0,895	29,110	11,043	1,335	3,244	193,061
0,33/25	27,137	35,421	55,345	32,613	0,264	0,859	27,946	10,601	1,282	3,114	194,582
0,33/26	28,222	36,838	57,559	31,359	0,254	0,826	26,871	10,194	1,233	2,994	196,349
0,33/27	29,308	38,255	59,773	30,197	0,244	0,796	25,876	9,816	1,187	2,883	198,335
0,33/28	30,393	39,671	61,987	29,119	0,236	0,767	24,952	9,465	1,145	2,780	200,515
0,33/29	31,479	41,088	64,200	28,115	0,227	0,741	24,091	9,139	1,105	2,685	202,870
0,33/30	32,564	42,505	66,414	27,178	0,220	0,716	23,288	8,834	1,068	2,595	205,383
0,33/31	33,650	43,922	68,628	26,301	0,213	0,693	22,537	8,549	1,034	2,511	208,038
В-3: T_{ок}=6,25, α_р=0,25											
0,25/1	1,085	1,073	1,677	815,332	6,595	21,480	698,644	265,034	32,050	77,851	1920,821
0,25/2	2,171	2,147	3,354	407,666	3,298	10,740	349,322	132,517	16,025	38,925	966,165
0,25/3	3,256	3,220	5,031	271,777	2,198	7,160	232,881	88,345	10,683	25,950	650,503
0,25/4	4,342	4,293	6,709	203,833	1,649	5,370	174,661	66,258	8,013	19,463	494,590
0,25/5	5,427	5,367	8,386	163,066	1,319	4,296	139,729	53,007	6,410	15,570	402,577
0,25/6	6,513	6,440	10,063	135,889	1,099	3,580	116,441	44,172	5,342	12,975	342,513
0,25/7	7,598	7,514	11,740	116,476	0,942	3,069	99,806	37,862	4,579	11,122	300,707
0,25/8	8,684	8,587	13,417	101,916	0,824	2,685	87,331	33,129	4,006	9,731	270,311
0,25/9	9,769	9,660	15,094	90,592	0,733	2,387	77,627	29,448	3,561	8,650	247,522
0,25/10	10,855	10,734	16,771	81,533	0,660	2,148	69,864	26,503	3,205	7,785	230,058
0,25/11	11,940	11,807	18,448	74,121	0,600	1,953	63,513	24,094	2,914	7,077	216,467
0,25/12	13,026	12,880	20,126	67,944	0,550	1,790	58,220	22,086	2,671	6,488	205,780
0,25/13	14,111	13,954	21,803	62,718	0,507	1,652	53,742	20,387	2,465	5,989	197,328
0,25/14	15,197	15,027	23,480	58,238	0,471	1,534	49,903	18,931	2,289	5,561	190,631
0,25/15	16,282	16,100	25,157	54,355	0,440	1,432	46,576	17,669	2,137	5,190	185,338
0,25/16	17,368	17,174	26,834	50,958	0,412	1,342	43,665	16,565	2,003	4,866	181,187
0,25/17	18,453	18,247	28,511	47,961	0,388	1,264	41,097	15,590	1,885	4,579	177,975
0,25/18	19,539	19,320	30,188	45,296	0,366	1,193	38,814	14,724	1,781	4,325	175,547
0,25/19	20,624	20,394	31,865	42,912	0,347	1,131	36,771	13,949	1,687	4,097	173,777
0,25/20	21,710	21,467	33,543	40,767	0,330	1,074	34,932	13,252	1,603	3,893	172,569
0,25/21	22,795	22,541	35,220	38,825	0,314	1,023	33,269	12,621	1,526	3,707	171,840
0,25/22	23,881	23,614	36,897	37,061	0,300	0,976	31,757	12,047	1,457	3,539	171,527
0,25/23	24,966	24,687	38,574	35,449	0,287	0,934	30,376	11,523	1,393	3,385	171,574
0,25/24	26,051	25,761	40,251	33,972	0,275	0,895	29,110	11,043	1,335	3,244	171,938
0,25/25	27,137	26,834	41,928	32,613	0,264	0,859	27,946	10,601	1,282	3,114	172,578

Лист

0,25/26	28,222	27,907	43,605	31,359	0,254	0,826	26,871	10,194	1,233	2,994	173,465
0,25/27	29,308	28,981	45,282	30,197	0,244	0,796	25,876	9,816	1,187	2,883	174,570
0,25/28	30,393	30,054	46,960	29,119	0,236	0,767	24,952	9,465	1,145	2,780	175,871
0,25/29	31,479	31,127	48,637	28,115	0,227	0,741	24,091	9,139	1,105	2,685	177,346
0,25/30	32,564	32,201	50,314	27,178	0,220	0,716	23,288	8,834	1,068	2,595	178,978
0,25/31	33,650	33,274	51,991	26,301	0,213	0,693	22,537	8,549	1,034	2,511	180,753
B-4: T_{ок}=6,25, α_п=0,20											
0,20/1	1,085	0,859	1,342	815,332	6,595	21,480	698,644	265,034	32,050	77,851	1920,271
0,20/2	2,171	1,717	2,683	407,666	3,298	10,740	349,322	132,517	16,025	38,925	965,064
0,20/3	3,256	2,576	4,025	271,777	2,198	7,160	232,881	88,345	10,683	25,950	648,853
0,20/4	4,342	3,435	5,367	203,833	1,649	5,370	174,661	66,258	8,013	19,463	492,390
0,20/5	5,427	4,293	6,709	163,066	1,319	4,296	139,729	53,007	6,410	15,570	399,826
0,20/6	6,513	5,152	8,050	135,889	1,099	3,580	116,441	44,172	5,342	12,975	339,213
0,20/7	7,598	6,011	9,392	116,476	0,942	3,069	99,806	37,862	4,579	11,122	296,856
0,20/8	8,684	6,870	10,734	101,916	0,824	2,685	87,331	33,129	4,006	9,731	265,910
0,20/9	9,769	7,728	12,075	90,592	0,733	2,387	77,627	29,448	3,561	8,650	242,571
0,20/10	10,855	8,587	13,417	81,533	0,660	2,148	69,864	26,503	3,205	7,785	224,557
0,20/11	11,940	9,446	14,759	74,121	0,600	1,953	63,513	24,094	2,914	7,077	210,416
0,20/12	13,026	10,304	16,100	67,944	0,550	1,790	58,220	22,086	2,671	6,488	199,179
0,20/13	14,111	11,163	17,442	62,718	0,507	1,652	53,742	20,387	2,465	5,989	190,177
0,20/14	15,197	12,022	18,784	58,238	0,471	1,534	49,903	18,931	2,289	5,561	182,930
0,20/15	16,282	12,880	20,126	54,355	0,440	1,432	46,576	17,669	2,137	5,190	177,087
0,20/16	17,368	13,739	21,467	50,958	0,412	1,342	43,665	16,565	2,003	4,866	172,385
0,20/17	18,453	14,598	22,809	47,961	0,388	1,264	41,097	15,590	1,885	4,579	168,624
0,20/18	19,539	15,456	24,151	45,296	0,366	1,193	38,814	14,724	1,781	4,325	165,645
0,20/19	20,624	16,315	25,492	42,912	0,347	1,131	36,771	13,949	1,687	4,097	163,325
0,20/20	21,710	17,174	26,834	40,767	0,330	1,074	34,932	13,252	1,603	3,893	161,567
0,20/21	22,795	18,032	28,176	38,825	0,314	1,023	33,269	12,621	1,526	3,707	160,288
0,20/22	23,881	18,891	29,517	37,061	0,300	0,976	31,757	12,047	1,457	3,539	159,425
0,20/23	24,966	19,750	30,859	35,449	0,287	0,934	30,376	11,523	1,393	3,385	158,922
0,20/24	26,051	20,609	32,201	33,972	0,275	0,895	29,110	11,043	1,335	3,244	158,735
0,20/25	27,137	21,467	33,543	32,613	0,264	0,859	27,946	10,601	1,282	3,114	158,826
0,20/26	28,222	22,326	34,884	31,359	0,254	0,826	26,871	10,194	1,233	2,994	159,163
0,20/27	29,308	23,185	36,226	30,197	0,244	0,796	25,876	9,816	1,187	2,883	159,718
0,20/28	30,393	24,043	37,568	29,119	0,236	0,767	24,952	9,465	1,145	2,780	160,468
0,20/29	31,479	24,902	38,909	28,115	0,227	0,741	24,091	9,139	1,105	2,685	161,393
0,20/30	32,564	25,761	40,251	27,178	0,220	0,716	23,288	8,834	1,068	2,595	162,476
0,20/31	33,650	26,619	41,593	26,301	0,213	0,693	22,537	8,549	1,034	2,511	163,700
B-5: T_{ок}=6,25, α_п=0,67											
0,67/1	1,085	2,864	4,475	815,332	6,595	21,480	698,644	265,034	32,050	77,851	1925,409
0,67/2	2,171	5,727	8,949	407,666	3,298	10,740	349,322	132,517	16,025	38,925	975,340
0,67/3	3,256	8,591	13,424	271,777	2,198	7,160	232,881	88,345	10,683	25,950	664,266
0,67/4	4,342	11,455	17,898	203,833	1,649	5,370	174,661	66,258	8,013	19,463	512,941
0,67/5	5,427	14,319	22,373	163,066	1,319	4,296	139,729	53,007	6,410	15,570	425,516
0,67/6	6,513	17,182	26,847	135,889	1,099	3,580	116,441	44,172	5,342	12,975	370,040
0,67/7	7,598	20,046	31,322	116,476	0,942	3,069	99,806	37,862	4,579	11,122	332,821
0,67/8	8,684	22,910	35,797	101,916	0,824	2,685	87,331	33,129	4,006	9,731	307,013
0,67/9	9,769	25,774	40,271	90,592	0,733	2,387	77,627	29,448	3,561	8,650	288,812
0,67/10	10,855	28,637	44,746	81,533	0,660	2,148	69,864	26,503	3,205	7,785	275,936
0,67/11	11,940	31,501	49,220	74,121	0,600	1,953	63,513	24,094	2,914	7,077	266,933
0,67/12	13,026	34,365	53,695	67,944	0,550	1,790	58,220	22,086	2,671	6,488	260,834
0,67/13	14,111	37,228	58,169	62,718	0,507	1,652	53,742	20,387	2,465	5,989	256,969
0,67/14	15,197	40,092	62,644	58,238	0,471	1,534	49,903	18,931	2,289	5,561	254,860
0,67/15	16,282	42,956	67,119	54,355	0,440	1,432	46,576	17,669	2,137	5,190	254,156
0,67/16	17,368	45,820	71,593	50,958	0,412	1,342	43,665	16,565	2,003	4,866	254,592
0,67/17	18,453	48,683	76,068	47,961	0,388	1,264	41,097	15,590	1,885	4,579	255,968
0,67/18	19,539	51,547	80,542	45,296	0,366	1,193	38,814	14,724	1,781	4,325	258,127
0,67/19	20,624	54,411	85,017	42,912	0,347	1,131	36,771	13,949	1,687	4,097	260,946
0,67/20	21,710	57,274	89,491	40,767	0,330	1,074	34,932	13,252	1,603	3,893	264,325
0,67/21	22,795	60,138	93,966	38,825	0,314	1,023	33,269	12,621	1,526	3,707	268,184
0,67/22	23,881	63,002	98,441	37,061	0,300	0,976	31,757	12,047	1,457	3,539	272,459
0,67/23	24,966	65,866	102,915	35,449	0,287	0,934	30,376	11,523	1,393	3,385	277,094

0,67/24	26,051	68,729	107,390	33,972	0,275	0,895	29,110	11,043	1,335	3,244	282,045
0,67/25	27,137	71,593	111,864	32,613	0,264	0,859	27,946	10,601	1,282	3,114	287,274
0,67/26	28,222	74,457	116,339	31,359	0,254	0,826	26,871	10,194	1,233	2,994	292,748
0,67/27	29,308	77,321	120,813	30,197	0,244	0,796	25,876	9,816	1,187	2,883	298,441
0,67/28	30,393	80,184	125,288	29,119	0,236	0,767	24,952	9,465	1,145	2,780	304,329
0,67/29	31,479	83,048	129,763	28,115	0,227	0,741	24,091	9,139	1,105	2,685	310,392
0,67/30	32,564	85,912	134,237	27,178	0,220	0,716	23,288	8,834	1,068	2,595	316,613
0,67/31	33,650	88,775	138,712	26,301	0,213	0,693	22,537	8,549	1,034	2,511	322,975
B-6: T_{ок}=6,25, α_p=0,63											
0,63/1	1,085	2,705	4,226	815,332	6,595	21,480	698,644	265,034	32,050	77,851	1925,002
0,63/2	2,171	5,410	8,453	407,666	3,298	10,740	349,322	132,517	16,025	38,925	974,526
0,63/3	3,256	8,115	12,679	271,777	2,198	7,160	232,881	88,345	10,683	25,950	663,045
0,63/4	4,342	10,819	16,905	203,833	1,649	5,370	174,661	66,258	8,013	19,463	511,313
0,63/5	5,427	13,524	21,132	163,066	1,319	4,296	139,729	53,007	6,410	15,570	423,481
0,63/6	6,513	16,229	25,358	135,889	1,099	3,580	116,441	44,172	5,342	12,975	367,598
0,63/7	7,598	18,934	29,584	116,476	0,942	3,069	99,806	37,862	4,579	11,122	329,972
0,63/8	8,684	21,639	33,811	101,916	0,824	2,685	87,331	33,129	4,006	9,731	303,757
0,63/9	9,769	24,344	38,037	90,592	0,733	2,387	77,627	29,448	3,561	8,650	285,149
0,63/10	10,855	27,049	42,264	81,533	0,660	2,148	69,864	26,503	3,205	7,785	271,866
0,63/11	11,940	29,754	46,490	74,121	0,600	1,953	63,513	24,094	2,914	7,077	262,455
0,63/12	13,026	32,458	50,716	67,944	0,550	1,790	58,220	22,086	2,671	6,488	255,949
0,63/13	14,111	35,163	54,943	62,718	0,507	1,652	53,742	20,387	2,465	5,989	251,678
0,63/14	15,197	37,868	59,169	58,238	0,471	1,534	49,903	18,931	2,289	5,561	249,161
0,63/15	16,282	40,573	63,395	54,355	0,440	1,432	46,576	17,669	2,137	5,190	248,050
0,63/16	17,368	43,278	67,622	50,958	0,412	1,342	43,665	16,565	2,003	4,866	248,079
0,63/17	18,453	45,983	71,848	47,961	0,388	1,264	41,097	15,590	1,885	4,579	249,048
0,63/18	19,539	48,688	76,074	45,296	0,366	1,193	38,814	14,724	1,781	4,325	250,800
0,63/19	20,624	51,392	80,301	42,912	0,347	1,131	36,771	13,949	1,687	4,097	253,211
0,63/20	21,710	54,097	84,527	40,767	0,330	1,074	34,932	13,252	1,603	3,893	256,183
0,63/21	22,795	56,802	88,753	38,825	0,314	1,023	33,269	12,621	1,526	3,707	259,636
0,63/22	23,881	59,507	92,980	37,061	0,300	0,976	31,757	12,047	1,457	3,539	263,503
0,63/23	24,966	62,212	97,206	35,449	0,287	0,934	30,376	11,523	1,393	3,385	267,731
0,63/24	26,051	64,917	101,433	33,972	0,275	0,895	29,110	11,043	1,335	3,244	272,275
0,63/25	27,137	67,622	105,659	32,613	0,264	0,859	27,946	10,601	1,282	3,114	277,097
0,63/26	28,222	70,327	109,885	31,359	0,254	0,826	26,871	10,194	1,233	2,994	282,164
0,63/27	29,308	73,031	114,112	30,197	0,244	0,796	25,876	9,816	1,187	2,883	287,450
0,63/28	30,393	75,736	118,338	29,119	0,236	0,767	24,952	9,465	1,145	2,780	292,931
0,63/29	31,479	78,441	122,564	28,115	0,227	0,741	24,091	9,139	1,105	2,685	298,587
0,63/30	32,564	81,146	126,791	27,178	0,220	0,716	23,288	8,834	1,068	2,595	304,401
0,63/31	33,650	83,851	131,017	26,301	0,213	0,693	22,537	8,549	1,034	2,511	310,356
B-7: T_{ок}=6,25, α_p=0,75											
0,75/1	1,085	3,220	5,031	815,332	6,595	21,480	698,644	265,034	32,050	77,851	1926,322
0,75/2	2,171	6,440	10,063	407,666	3,298	10,740	349,322	132,517	16,025	38,925	977,166
0,75/3	3,256	9,660	15,094	271,777	2,198	7,160	232,881	88,345	10,683	25,950	667,006
0,75/4	4,342	12,880	20,126	203,833	1,649	5,370	174,661	66,258	8,013	19,463	516,594
0,75/5	5,427	16,100	25,157	163,066	1,319	4,296	139,729	53,007	6,410	15,570	430,082
0,75/6	6,513	19,320	30,188	135,889	1,099	3,580	116,441	44,172	5,342	12,975	375,519
0,75/7	7,598	22,541	35,220	116,476	0,942	3,069	99,806	37,862	4,579	11,122	339,214
0,75/8	8,684	25,761	40,251	101,916	0,824	2,685	87,331	33,129	4,006	9,731	314,319
0,75/9	9,769	28,981	45,282	90,592	0,733	2,387	77,627	29,448	3,561	8,650	297,031
0,75/10	10,855	32,201	50,314	81,533	0,660	2,148	69,864	26,503	3,205	7,785	285,068
0,75/11	11,940	35,421	55,345	74,121	0,600	1,953	63,513	24,094	2,914	7,077	276,978
0,75/12	13,026	38,641	60,377	67,944	0,550	1,790	58,220	22,086	2,671	6,488	271,792
0,75/13	14,111	41,861	65,408	62,718	0,507	1,652	53,742	20,387	2,465	5,989	268,841
0,75/14	15,197	45,081	70,439	58,238	0,471	1,534	49,903	18,931	2,289	5,561	267,645
0,75/15	16,282	48,301	75,471	54,355	0,440	1,432	46,576	17,669	2,137	5,190	267,853
0,75/16	17,368	51,521	80,502	50,958	0,412	1,342	43,665	16,565	2,003	4,866	269,203
0,75/17	18,453	54,741	85,533	47,961	0,388	1,264	41,097	15,590	1,885	4,579	271,492
0,75/18	19,539	57,961	90,565	45,296	0,366	1,193	38,814	14,724	1,781	4,325	274,564
0,75/19	20,624	61,182	95,596	42,912	0,347	1,131	36,771	13,949	1,687	4,097	278,296
0,75/20	21,710	64,402	100,628	40,767	0,330	1,074	34,932	13,252	1,603	3,893	282,588
0,75/21	22,795	67,622	105,659	38,825	0,314	1,023	33,269	12,621	1,526	3,707	287,361

0,75/22	23,881	70,842	110,690	37,061	0,300	0,976	31,757	12,047	1,457	3,539	292,548
0,75/23	24,966	74,062	115,722	35,449	0,287	0,934	30,376	11,523	1,393	3,385	298,097
0,75/24	26,051	77,282	120,753	33,972	0,275	0,895	29,110	11,043	1,335	3,244	303,961
0,75/25	27,137	80,502	125,784	32,613	0,264	0,859	27,946	10,601	1,282	3,114	310,103
0,75/26	28,222	83,722	130,816	31,359	0,254	0,826	26,871	10,194	1,233	2,994	316,490
0,75/27	29,308	86,942	135,847	30,197	0,244	0,796	25,876	9,816	1,187	2,883	323,097
0,75/28	30,393	90,162	140,879	29,119	0,236	0,767	24,952	9,465	1,145	2,780	329,898
0,75/29	31,479	93,382	145,910	28,115	0,227	0,741	24,091	9,139	1,105	2,685	336,874
0,75/30	32,564	96,602	150,941	27,178	0,220	0,716	23,288	8,834	1,068	2,595	344,008
0,75/31	33,650	99,822	155,973	26,301	0,213	0,693	22,537	8,549	1,034	2,511	351,283
B-8: T_{ок}=6,25, α_п=0,80											
0,80/1	1,085	3,435	5,367	815,332	6,595	21,480	698,644	265,034	32,050	77,851	1926,872
0,80/2	2,171	6,870	10,734	407,666	3,298	10,740	349,322	132,517	16,025	38,925	978,267
0,80/3	3,256	10,304	16,100	271,777	2,198	7,160	232,881	88,345	10,683	25,950	668,656
0,80/4	4,342	13,739	21,467	203,833	1,649	5,370	174,661	66,258	8,013	19,463	518,794
0,80/5	5,427	17,174	26,834	163,066	1,319	4,296	139,729	53,007	6,410	15,570	432,832
0,80/6	6,513	20,609	32,201	135,889	1,099	3,580	116,441	44,172	5,342	12,975	378,820
0,80/7	7,598	24,043	37,568	116,476	0,942	3,069	99,806	37,862	4,579	11,122	343,064
0,80/8	8,684	27,478	42,934	101,916	0,824	2,685	87,331	33,129	4,006	9,731	318,719
0,80/9	9,769	30,913	48,301	90,592	0,733	2,387	77,627	29,448	3,561	8,650	301,982
0,80/10	10,855	34,348	53,668	81,533	0,660	2,148	69,864	26,503	3,205	7,785	290,569
0,80/11	11,940	37,782	59,035	74,121	0,600	1,953	63,513	24,094	2,914	7,077	283,029
0,80/12	13,026	41,217	64,402	67,944	0,550	1,790	58,220	22,086	2,671	6,488	278,393
0,80/13	14,111	44,652	69,768	62,718	0,507	1,652	53,742	20,387	2,465	5,989	275,992
0,80/14	15,197	48,087	75,135	58,238	0,471	1,534	49,903	18,931	2,289	5,561	275,346
0,80/15	16,282	51,521	80,502	54,355	0,440	1,432	46,576	17,669	2,137	5,190	276,104
0,80/16	17,368	54,956	85,869	50,958	0,412	1,342	43,665	16,565	2,003	4,866	278,004
0,80/17	18,453	58,391	91,236	47,961	0,388	1,264	41,097	15,590	1,885	4,579	280,843
0,80/18	19,539	61,826	96,602	45,296	0,366	1,193	38,814	14,724	1,781	4,325	284,466
0,80/19	20,624	65,260	101,969	42,912	0,347	1,131	36,771	13,949	1,687	4,097	288,748
0,80/20	21,710	68,695	107,336	40,767	0,330	1,074	34,932	13,252	1,603	3,893	293,590
0,80/21	22,795	72,130	112,703	38,825	0,314	1,023	33,269	12,621	1,526	3,707	298,913
0,80/22	23,881	75,565	118,070	37,061	0,300	0,976	31,757	12,047	1,457	3,539	304,650
0,80/23	24,966	78,999	123,436	35,449	0,287	0,934	30,376	11,523	1,393	3,385	310,749
0,80/24	26,051	82,434	128,803	33,972	0,275	0,895	29,110	11,043	1,335	3,244	317,163
0,80/25	27,137	85,869	134,170	32,613	0,264	0,859	27,946	10,601	1,282	3,114	323,855
0,80/26	28,222	89,304	139,537	31,359	0,254	0,826	26,871	10,194	1,233	2,994	330,793
0,80/27	29,308	92,738	144,904	30,197	0,244	0,796	25,876	9,816	1,187	2,883	337,949
0,80/28	30,393	96,173	150,270	29,119	0,236	0,767	24,952	9,465	1,145	2,780	345,301
0,80/29	31,479	99,608	155,637	28,115	0,227	0,741	24,091	9,139	1,105	2,685	352,827
0,80/30	32,564	103,043	161,004	27,178	0,220	0,716	23,288	8,834	1,068	2,595	360,510
0,80/31	33,650	106,477	166,371	26,301	0,213	0,693	22,537	8,549	1,034	2,511	368,336
B-9: T_{ок}=2, α_п=0,5											
0,50/1	1,346	8,05	8,05	835,444	7,914	30,67	698,644	318,04	38,46	93,421	1908,158
0,50/2	2,692	16,1	16,1	417,722	3,957	15,335	349,322	159,02	19,23	46,71	980,248
0,50/3	4,038	24,151	24,151	278,481	2,638	10,223	232,881	106,013	12,82	31,14	682,576
0,50/4	5,384	32,201	32,201	208,861	1,979	7,667	174,661	79,51	9,615	23,355	542,464
0,50/5	6,73	40,251	40,251	167,089	1,583	6,134	139,729	63,608	7,692	18,684	465,375
0,50/6	8,076	48,301	48,301	139,241	1,319	5,112	116,441	53,007	6,41	15,57	419,798
0,50/7	9,422	56,351	56,351	119,349	1,131	4,381	99,806	45,434	5,494	13,346	392,225
0,50/8	10,768	64,402	64,402	104,431	0,989	3,834	87,331	39,755	4,808	11,678	375,912
0,50/9	12,114	72,452	72,452	92,827	0,879	3,408	77,627	35,338	4,273	10,38	367,097
0,50/10	13,46	80,502	80,502	83,544	0,791	3,067	69,864	31,804	3,846	9,342	363,534
0,50/11	14,806	88,552	88,552	75,949	0,719	2,788	63,513	28,913	3,496	8,493	363,792
0,50/12	16,152	96,602	96,602	69,62	0,66	2,556	58,22	26,503	3,205	7,785	366,915
0,50/13	17,498	104,653	104,653	64,265	0,609	2,359	53,742	24,465	2,958	7,186	372,244
0,50/14	18,844	112,703	112,703	59,675	0,565	2,191	49,903	22,717	2,747	6,673	379,301
0,50/15	20,19	120,753	120,753	55,696	0,528	2,045	46,576	21,203	2,564	6,228	387,744
0,50/16	21,536	128,803	128,803	52,215	0,495	1,917	43,665	19,878	2,404	5,839	397,312
0,50/17	22,882	136,853	136,853	49,144	0,466	1,804	41,097	18,708	2,262	5,495	407,807
0,50/18	24,228	144,904	144,904	46,414	0,44	1,704	38,814	17,669	2,137	5,19	419,077
0,50/19	25,574	152,954	152,954	43,971	0,417	1,614	36,771	16,739	2,024	4,917	430,994

0,50/20	26,92	161,004	161,004	41,772	0,396	1,533	34,932	15,902	1,923	4,671	443,463
0,50/21	28,266	169,054	169,054	39,783	0,377	1,46	33,269	15,145	1,831	4,449	456,408
0,50/22	29,612	177,104	177,104	37,975	0,36	1,394	31,757	14,456	1,748	4,246	469,762
0,50/23	30,958	185,155	185,155	36,324	0,344	1,333	30,376	13,828	1,672	4,062	483,473
0,50/24	32,304	193,205	193,205	34,81	0,33	1,278	29,11	13,252	1,603	3,893	497,494
0,50/25	33,65	201,255	201,255	33,418	0,317	1,227	27,946	12,722	1,538	3,737	511,79
0,50/26	34,996	209,305	209,305	32,132	0,304	1,18	26,871	12,232	1,479	3,593	526,325
0,50/27	36,342	217,355	217,355	30,942	0,293	1,136	25,876	11,779	1,424	3,46	541,078
0,50/28	37,688	225,406	225,406	29,837	0,283	1,095	24,952	11,359	1,374	3,336	556,026
0,50/29	39,034	233,456	233,456	28,808	0,273	1,058	24,091	10,967	1,326	3,221	571,143
0,50/30	40,38	241,506	241,506	27,848	0,264	1,022	23,288	10,601	1,282	3,114	586,415
0,50/31	43,072	257,606	257,606	26,108	0,247	0,958	21,833	9,939	1,202	2,919	617,369
B-10: $T_{ок}=2$, $\alpha_p=0,33$											
0,33/1	1,346	5,361	5,361	556,406	7,914	30,67	698,644	318,04	38,46	93,421	1623,742
0,33/2	2,692	10,723	10,723	278,203	3,957	15,335	349,322	159,02	19,23	46,71	829,975
0,33/3	4,038	16,084	16,084	185,469	2,638	10,223	232,881	106,013	12,82	31,14	573,43
0,33/4	5,384	21,446	21,446	139,101	1,979	7,667	174,661	79,51	9,615	23,355	451,194
0,33/5	6,73	26,807	26,807	111,281	1,583	6,134	139,729	63,608	7,692	18,684	382,679
0,33/6	8,076	32,169	32,169	92,734	1,319	5,112	116,441	53,007	6,41	15,57	341,027
0,33/7	9,422	37,53	37,53	79,487	1,131	4,381	99,806	45,434	5,494	13,346	314,721
0,33/8	10,768	42,891	42,891	69,551	0,989	3,834	87,331	39,755	4,808	11,678	298,01
0,33/9	12,114	48,253	48,253	61,823	0,879	3,408	77,627	35,338	4,273	10,38	287,695
0,33/10	13,46	53,614	53,614	55,641	0,791	3,067	69,864	31,804	3,846	9,342	281,855
0,33/11	14,806	58,976	58,976	50,582	0,719	2,788	63,513	28,913	3,496	8,493	279,273
0,33/12	16,152	64,337	64,337	46,367	0,66	2,556	58,22	26,503	3,205	7,785	279,132
0,33/13	17,498	69,699	69,699	42,8	0,609	2,359	53,742	24,465	2,958	7,186	280,871
0,33/14	18,844	75,06	75,06	39,743	0,565	2,191	49,903	22,717	2,747	6,673	284,083
0,33/15	20,19	80,421	80,421	37,094	0,528	2,045	46,576	21,203	2,564	6,228	288,478
0,33/16	21,536	85,783	85,783	34,775	0,495	1,917	43,665	19,878	2,404	5,839	293,832
0,33/17	22,882	91,144	91,144	32,73	0,466	1,804	41,097	18,708	2,262	5,495	299,975
0,33/18	24,228	96,506	96,506	30,911	0,44	1,704	38,814	17,669	2,137	5,19	306,778
0,33/19	25,574	101,867	101,867	29,285	0,417	1,614	36,771	16,739	2,024	4,917	314,134
0,33/20	26,92	107,229	107,229	27,82	0,396	1,533	34,932	15,902	1,923	4,671	321,961
0,33/21	28,266	112,59	112,59	26,496	0,377	1,46	33,269	15,145	1,831	4,449	330,193
0,33/22	29,612	117,952	117,952	25,291	0,36	1,394	31,757	14,456	1,748	4,246	338,774
0,33/23	30,958	123,313	123,313	24,192	0,344	1,333	30,376	13,828	1,672	4,062	347,657
0,33/24	32,304	128,674	128,674	23,184	0,33	1,278	29,11	13,252	1,603	3,893	356,806
0,33/25	33,65	134,036	134,036	22,256	0,317	1,227	27,946	12,722	1,538	3,737	366,19
0,33/26	34,996	139,397	139,397	21,4	0,304	1,18	26,871	12,232	1,479	3,593	375,777
0,33/27	36,342	144,759	144,759	20,608	0,293	1,136	25,876	11,779	1,424	3,46	385,552
0,33/28	37,688	150,12	150,12	19,872	0,283	1,095	24,952	11,359	1,374	3,336	395,489
0,33/29	39,034	155,482	155,482	19,186	0,273	1,058	24,091	10,967	1,326	3,221	405,573
0,33/30	40,38	160,843	160,843	18,547	0,264	1,022	23,288	10,601	1,282	3,114	415,788
0,33/31	43,072	171,566	171,566	17,388	0,247	0,958	21,833	9,939	1,202	2,919	436,569
B-11: $T_{ок}=2$, $\alpha_p=0,25$											
0,25/1	1,346	4,025	4,025	417,722	7,914	30,67	698,644	318,04	38,46	93,421	1482,386
0,25/2	2,692	8,05	8,05	208,861	3,957	15,335	349,322	159,02	19,23	46,71	755,287
0,25/3	4,038	12,075	12,075	139,241	2,638	10,223	232,881	106,013	12,82	31,14	519,184
0,25/4	5,384	16,1	16,1	104,431	1,979	7,667	174,661	79,51	9,615	23,355	405,832
0,25/5	6,73	20,125	20,125	83,544	1,583	6,134	139,729	63,608	7,692	18,684	341,578
0,25/6	8,076	24,151	24,151	69,62	1,319	5,112	116,441	53,007	6,41	15,57	301,877
0,25/7	9,422	28,176	28,176	59,675	1,131	4,381	99,806	45,434	5,494	13,346	276,201
0,25/8	10,768	32,201	32,201	52,215	0,989	3,834	87,331	39,755	4,808	11,678	259,294
0,25/9	12,114	36,226	36,226	46,414	0,879	3,408	77,627	35,338	4,273	10,38	248,232
0,25/10	13,46	40,251	40,251	41,772	0,791	3,067	69,864	31,804	3,846	9,342	241,26
0,25/11	14,806	44,276	44,276	37,975	0,719	2,788	63,513	28,913	3,496	8,493	237,266
0,25/12	16,152	48,301	48,301	34,81	0,66	2,556	58,22	26,503	3,205	7,785	235,503
0,25/13	17,498	52,326	52,326	32,132	0,609	2,359	53,742	24,465	2,958	7,186	235,457
0,25/14	18,844	56,351	56,351	29,837	0,565	2,191	49,903	22,717	2,747	6,673	236,759
0,25/15	20,19	60,376	60,376	27,848	0,528	2,045	46,576	21,203	2,564	6,228	239,142
0,25/16	21,536	64,402	64,402	26,108	0,495	1,917	43,665	19,878	2,404	5,839	242,403
0,25/17	22,882	68,427	68,427	24,572	0,466	1,804	41,097	18,708	2,262	5,495	246,383

0,25/18	24,228	72,452	72,452	23,207	0,44	1,704	38,814	17,669	2,137	5,19	250,966
0,25/19	25,574	76,477	76,477	21,985	0,417	1,614	36,771	16,739	2,024	4,917	256,054
0,25/20	26,92	80,502	80,502	20,886	0,396	1,533	34,932	15,902	1,923	4,671	261,573
0,25/21	28,266	84,527	84,527	19,892	0,377	1,46	33,269	15,145	1,831	4,449	267,463
0,25/22	29,612	88,552	88,552	18,987	0,36	1,394	31,757	14,456	1,748	4,246	273,67
0,25/23	30,958	92,577	92,577	18,162	0,344	1,333	30,376	13,828	1,672	4,062	280,155
0,25/24	32,304	96,602	96,602	17,405	0,33	1,278	29,11	13,252	1,603	3,893	286,883
0,25/25	33,65	100,627	100,627	16,709	0,317	1,227	27,946	12,722	1,538	3,737	293,825
0,25/26	34,996	104,653	104,653	16,066	0,304	1,18	26,871	12,232	1,479	3,593	300,955
0,25/27	36,342	108,678	108,678	15,471	0,293	1,136	25,876	11,779	1,424	3,46	308,253
0,25/28	37,688	112,703	112,703	14,919	0,283	1,095	24,952	11,359	1,374	3,336	315,702
0,25/29	39,034	116,728	116,728	14,404	0,273	1,058	24,091	10,967	1,326	3,221	323,283
0,25/30	40,38	120,753	120,753	13,924	0,264	1,022	23,288	10,601	1,282	3,114	330,985
0,25/31	43,072	128,803	128,803	13,054	0,247	0,958	21,833	9,939	1,202	2,919	346,709

B-12: $T_{ок}=2$, $\alpha_p=0,20$

0,20/1	1,346	3,22	3,22	334,178	7,914	30,67	698,644	318,04	38,46	93,421	1397,232
0,20/2	2,692	6,44	6,44	167,089	3,957	15,335	349,322	159,02	19,23	46,71	710,295
0,20/3	4,038	9,66	9,66	111,393	2,638	10,223	232,881	106,013	12,82	31,14	486,506
0,20/4	5,384	12,88	12,88	83,544	1,979	7,667	174,661	79,51	9,615	23,355	378,505
0,20/5	6,73	16,1	16,1	66,836	1,583	6,134	139,729	63,608	7,692	18,684	316,82
0,20/6	8,076	19,32	19,32	55,696	1,319	5,112	116,441	53,007	6,41	15,57	278,291
0,20/7	9,422	22,541	22,541	47,74	1,131	4,381	99,806	45,434	5,494	13,346	252,996
0,20/8	10,768	25,761	25,761	41,772	0,989	3,834	87,331	39,755	4,808	11,678	235,971
0,20/9	12,114	28,981	28,981	37,131	0,879	3,408	77,627	35,338	4,273	10,38	224,459
0,20/10	13,46	32,201	32,201	33,418	0,791	3,067	69,864	31,804	3,846	9,342	216,806
0,20/11	14,806	35,421	35,421	30,38	0,719	2,788	63,513	28,913	3,496	8,493	211,961
0,20/12	16,152	38,641	38,641	27,848	0,66	2,556	58,22	26,503	3,205	7,785	209,221
0,20/13	17,498	41,861	41,861	25,706	0,609	2,359	53,742	24,465	2,958	7,186	208,101
0,20/14	18,844	45,081	45,081	23,87	0,565	2,191	49,903	22,717	2,747	6,673	208,252
0,20/15	20,19	48,301	48,301	22,279	0,528	2,045	46,576	21,203	2,564	6,228	209,423
0,20/16	21,536	51,521	51,521	20,886	0,495	1,917	43,665	19,878	2,404	5,839	211,419
0,20/17	22,882	54,741	54,741	19,658	0,466	1,804	41,097	18,708	2,262	5,495	214,097
0,20/18	24,228	57,961	57,961	18,565	0,44	1,704	38,814	17,669	2,137	5,19	217,342
0,20/19	25,574	61,182	61,182	17,588	0,417	1,614	36,771	16,739	2,024	4,917	221,067
0,20/20	26,92	64,402	64,402	16,709	0,396	1,533	34,932	15,902	1,923	4,671	225,196
0,20/21	28,266	67,622	67,622	15,913	0,377	1,46	33,269	15,145	1,831	4,449	229,674
0,20/22	29,612	70,842	70,842	15,19	0,36	1,394	31,757	14,456	1,748	4,246	234,453
0,20/23	30,958	74,062	74,062	14,529	0,344	1,333	30,376	13,828	1,672	4,062	239,492
0,20/24	32,304	77,282	77,282	13,924	0,33	1,278	29,11	13,252	1,603	3,893	244,762
0,20/25	33,65	80,502	80,502	13,367	0,317	1,227	27,946	12,722	1,538	3,737	250,233
0,20/26	34,996	83,722	83,722	12,853	0,304	1,18	26,871	12,232	1,479	3,593	255,88
0,20/27	36,342	86,942	86,942	12,377	0,293	1,136	25,876	11,779	1,424	3,46	261,687
0,20/28	37,688	90,162	90,162	11,935	0,283	1,095	24,952	11,359	1,374	3,336	267,636
0,20/29	39,034	93,382	93,382	11,523	0,273	1,058	24,091	10,967	1,326	3,221	273,71
0,20/30	40,38	96,602	96,602	11,139	0,264	1,022	23,288	10,601	1,282	3,114	279,898
0,20/31	43,072	103,043	103,043	10,443	0,247	0,958	21,833	9,939	1,202	2,919	292,578

B-13: $T_{ок}=2$, $\alpha_p=0,67$

0,67/1	1,346	10,739	10,739	1114,483	7,914	30,67	698,644	318,04	38,46	93,421	2192,575
0,67/2	2,692	21,478	21,478	557,241	3,957	15,335	349,322	159,02	19,23	46,71	1130,523
0,67/3	4,038	32,217	32,217	371,494	2,638	10,223	232,881	106,013	12,82	31,14	791,721
0,67/4	5,384	42,956	42,956	278,621	1,979	7,667	174,661	79,51	9,615	23,355	633,734
0,67/5	6,73	53,695	53,695	222,897	1,583	6,134	139,729	63,608	7,692	18,684	548,071
0,67/6	8,076	64,434	64,434	185,747	1,319	5,112	116,441	53,007	6,41	15,57	498,57
0,67/7	9,422	75,173	75,173	159,212	1,131	4,381	99,806	45,434	5,494	13,346	469,732
0,67/8	10,768	85,912	85,912	139,31	0,989	3,834	87,331	39,755	4,808	11,678	453,811
0,67/9	12,114	96,651	96,651	123,831	0,879	3,408	77,627	35,338	4,273	10,38	446,499
0,67/10	13,46	107,39	107,39	111,448	0,791	3,067	69,864	31,804	3,846	9,342	445,214
0,67/11	14,806	118,129	118,129	101,317	0,719	2,788	63,513	28,913	3,496	8,493	448,314
0,67/12	16,152	128,868	128,868	92,874	0,66	2,556	58,22	26,503	3,205	7,785	454,701
0,67/13	17,498	139,607	139,607	85,729	0,609	2,359	53,742	24,465	2,958	7,186	463,616
0,67/14	18,844	150,346	150,346	79,606	0,565	2,191	49,903	22,717	2,747	6,673	474,518
0,67/15	20,19	161,085	161,085	74,299	0,528	2,045	46,576	21,203	2,564	6,228	487,011

0,67/16	21,536	171,823	171,823	69,655	0,495	1,917	43,665	19,878	2,404	5,839	500,792
0,67/17	22,882	182,562	182,562	65,558	0,466	1,804	41,097	18,708	2,262	5,495	515,639
0,67/18	24,228	193,301	193,301	61,916	0,44	1,704	38,814	17,669	2,137	5,19	531,373
0,67/19	25,574	204,04	204,04	58,657	0,417	1,614	36,771	16,739	2,024	4,917	547,852
0,67/20	26,92	214,779	214,779	55,724	0,396	1,533	34,932	15,902	1,923	4,671	564,965
0,67/21	28,266	225,518	225,518	53,071	0,377	1,46	33,269	15,145	1,831	4,449	582,624
0,67/22	29,612	236,257	236,257	50,658	0,36	1,394	31,757	14,456	1,748	4,246	600,751
0,67/23	30,958	246,996	246,996	48,456	0,344	1,333	30,376	13,828	1,672	4,062	619,287
0,67/24	32,304	257,735	257,735	46,437	0,33	1,278	29,11	13,252	1,603	3,893	638,181
0,67/25	33,65	268,474	268,474	44,579	0,317	1,227	27,946	12,722	1,538	3,737	657,389
0,67/26	34,996	279,213	279,213	42,865	0,304	1,18	26,871	12,232	1,479	3,593	676,874
0,67/27	36,342	289,952	289,952	41,277	0,293	1,136	25,876	11,779	1,424	3,46	696,607
0,67/28	37,688	300,691	300,691	39,803	0,283	1,095	24,952	11,359	1,374	3,336	716,562
0,67/29	39,034	311,43	311,43	38,43	0,273	1,058	24,091	10,967	1,326	3,221	736,713
0,67/30	40,38	322,169	322,169	37,149	0,264	1,022	23,288	10,601	1,282	3,114	757,042
0,67/31	43,072	343,647	343,647	34,828	0,247	0,958	21,833	9,939	1,202	2,919	798,171

B-14: $T_{ок}=2$, $\alpha_p=0,63$

0,63/1	1,346	10,063	10,063	1044,305	7,914	30,67	698,644	318,04	38,46	93,421	2121,045
0,63/2	2,692	20,125	20,125	522,153	3,957	15,335	349,322	159,02	19,23	46,71	1092,729
0,63/3	4,038	30,188	30,188	348,102	2,638	10,223	232,881	106,013	12,82	31,14	764,271
0,63/4	5,384	40,251	40,251	261,076	1,979	7,667	174,661	79,51	9,615	23,355	610,779
0,63/5	6,73	50,314	50,314	208,861	1,583	6,134	139,729	63,608	7,692	18,684	527,273
0,63/6	8,076	60,376	60,376	174,051	1,319	5,112	116,441	53,007	6,41	15,57	478,758
0,63/7	9,422	70,439	70,439	149,186	1,131	4,381	99,806	45,434	5,494	13,346	450,238
0,63/8	10,768	80,502	80,502	130,538	0,989	3,834	87,331	39,755	4,808	11,678	434,219
0,63/9	12,114	90,565	90,565	116,034	0,879	3,408	77,627	35,338	4,273	10,38	426,53
0,63/10	13,46	100,627	100,627	104,431	0,791	3,067	69,864	31,804	3,846	9,342	424,671
0,63/11	14,806	110,69	110,69	94,937	0,719	2,788	63,513	28,913	3,496	8,493	427,056
0,63/12	16,152	120,753	120,753	87,025	0,66	2,556	58,22	26,503	3,205	7,785	432,622
0,63/13	17,498	130,816	130,816	80,331	0,609	2,359	53,742	24,465	2,958	7,186	440,636
0,63/14	18,844	140,878	140,878	74,593	0,565	2,191	49,903	22,717	2,747	6,673	450,569
0,63/15	20,19	150,941	150,941	69,62	0,528	2,045	46,576	21,203	2,564	6,228	462,044
0,63/16	21,536	161,004	161,004	65,269	0,495	1,917	43,665	19,878	2,404	5,839	474,768
0,63/17	22,882	171,067	171,067	61,43	0,466	1,804	41,097	18,708	2,262	5,495	488,521
0,63/18	24,228	181,129	181,129	58,017	0,44	1,704	38,814	17,669	2,137	5,19	503,13
0,63/19	25,574	191,192	191,192	54,963	0,417	1,614	36,771	16,739	2,024	4,917	518,462
0,63/20	26,92	201,255	201,255	52,215	0,396	1,533	34,932	15,902	1,923	4,671	534,408
0,63/21	28,266	211,318	211,318	49,729	0,377	1,46	33,269	15,145	1,831	4,449	550,882
0,63/22	29,612	221,38	221,38	47,468	0,36	1,394	31,757	14,456	1,748	4,246	567,807
0,63/23	30,958	231,443	231,443	45,405	0,344	1,333	30,376	13,828	1,672	4,062	585,13
0,63/24	32,304	241,506	241,506	43,513	0,33	1,278	29,11	13,252	1,603	3,893	602,799
0,63/25	33,65	251,569	251,569	41,772	0,317	1,227	27,946	12,722	1,538	3,737	620,772
0,63/26	34,996	261,631	261,631	40,166	0,304	1,18	26,871	12,232	1,479	3,593	639,011
0,63/27	36,342	271,694	271,694	38,678	0,293	1,136	25,876	11,779	1,424	3,46	657,492
0,63/28	37,688	281,757	281,757	37,297	0,283	1,095	24,952	11,359	1,374	3,336	676,188
0,63/29	39,034	291,82	291,82	36,011	0,273	1,058	24,091	10,967	1,326	3,221	695,074
0,63/30	40,38	301,882	301,882	34,81	0,264	1,022	23,288	10,601	1,282	3,114	714,129
0,63/31	43,072	322,008	322,008	32,635	0,247	0,958	21,833	9,939	1,202	2,919	752,7

B-15: $T_{ок}=2$, $\alpha_p=0,75$

0,75/1	1,346	12,075	12,075	1253,166	7,914	30,67	698,644	318,04	38,46	93,421	2333,93
0,75/2	2,692	24,151	24,151	626,583	3,957	15,335	349,322	159,02	19,23	46,71	1205,211
0,75/3	4,038	36,226	36,226	417,722	2,638	10,223	232,881	106,013	12,82	31,14	845,967
0,75/4	5,384	48,301	48,301	313,292	1,979	7,667	174,661	79,51	9,615	23,355	679,095
0,75/5	6,73	60,376	60,376	250,633	1,583	6,134	139,729	63,608	7,692	18,684	589,169
0,75/6	8,076	72,452	72,452	208,861	1,319	5,112	116,441	53,007	6,41	15,57	537,72
0,75/7	9,422	84,527	84,527	179,024	1,131	4,381	99,806	45,434	5,494	13,346	508,252
0,75/8	10,768	96,602	96,602	156,646	0,989	3,834	87,331	39,755	4,808	11,678	492,527
0,75/9	12,114	108,678	108,678	139,241	0,879	3,408	77,627	35,338	4,273	10,38	485,963
0,75/10	13,46	120,753	120,753	125,317	0,791	3,067	69,864	31,804	3,846	9,342	485,809
0,75/11	14,806	132,828	132,828	113,924	0,719	2,788	63,513	28,913	3,496	8,493	490,319
0,75/12	16,152	144,904	144,904	104,431	0,66	2,556	58,22	26,503	3,205	7,785	498,33
0,75/13	17,498	156,979	156,979	96,397	0,609	2,359	53,742	24,465	2,958	7,186	509,028

0,75/14	18,844	169,054	169,054	89,512	0,565	2,191	49,903	22,717	2,747	6,673	521,84
0,75/15	20,19	181,129	181,129	83,544	0,528	2,045	46,576	21,203	2,564	6,228	536,344
0,75/16	21,536	193,205	193,205	78,323	0,495	1,917	43,665	19,878	2,404	5,839	552,224
0,75/17	22,882	205,28	205,28	73,716	0,466	1,804	41,097	18,708	2,262	5,495	569,233
0,75/18	24,228	217,355	217,355	69,62	0,44	1,704	38,814	17,669	2,137	5,19	587,185
0,75/19	25,574	229,431	229,431	65,956	0,417	1,614	36,771	16,739	2,024	4,917	605,933
0,75/20	26,92	241,506	241,506	62,658	0,396	1,533	34,932	15,902	1,923	4,671	625,353
0,75/21	28,266	253,581	253,581	59,675	0,377	1,46	33,269	15,145	1,831	4,449	645,354
0,75/22	29,612	265,657	265,657	56,962	0,36	1,394	31,757	14,456	1,748	4,246	665,855
0,75/23	30,958	277,732	277,732	54,485	0,344	1,333	30,376	13,828	1,672	4,062	686,788
0,75/24	32,304	289,807	289,807	52,215	0,33	1,278	29,11	13,252	1,603	3,893	708,103
0,75/25	33,65	301,882	301,882	50,127	0,317	1,227	27,946	12,722	1,538	3,737	729,753
0,75/26	34,996	313,958	313,958	48,199	0,304	1,18	26,871	12,232	1,479	3,593	751,698
0,75/27	36,342	326,033	326,033	46,414	0,293	1,136	25,876	11,779	1,424	3,46	773,906
0,75/28	37,688	338,108	338,108	44,756	0,283	1,095	24,952	11,359	1,374	3,336	796,349
0,75/29	39,034	350,184	350,184	43,213	0,273	1,058	24,091	10,967	1,326	3,221	819,004
0,75/30	40,38	362,259	362,259	41,772	0,264	1,022	23,288	10,601	1,282	3,114	841,845
0,75/31	43,072	386,41	386,41	39,161	0,247	0,958	21,833	9,939	1,202	2,919	888,03

B-16: T_{ок}=2, α_p=0,80

0,80/1	1,346	12,88	12,88	1336,711	7,914	30,67	698,644	318,04	38,46	93,421	2419,085
0,80/2	2,692	25,761	25,761	668,355	3,957	15,335	349,322	159,02	19,23	46,71	1250,203
0,80/3	4,038	38,641	38,641	445,57	2,638	10,223	232,881	106,013	12,82	31,14	878,645
0,80/4	5,384	51,521	51,521	334,178	1,979	7,667	174,661	79,51	9,615	23,355	706,421
0,80/5	6,73	64,402	64,402	267,342	1,583	6,134	139,729	63,608	7,692	18,684	613,93
0,80/6	8,076	77,282	77,282	222,785	1,319	5,112	116,441	53,007	6,41	15,57	561,304
0,80/7	9,422	90,162	90,162	190,959	1,131	4,381	99,806	45,434	5,494	13,346	531,457
0,80/8	10,768	103,043	103,043	167,089	0,989	3,834	87,331	39,755	4,808	11,678	515,852
0,80/9	12,114	115,923	115,923	148,523	0,879	3,408	77,627	35,338	4,273	10,38	509,735
0,80/10	13,46	128,803	128,803	133,671	0,791	3,067	69,864	31,804	3,846	9,342	510,263
0,80/11	14,806	141,684	141,684	121,519	0,719	2,788	63,513	28,913	3,496	8,493	515,626
0,80/12	16,152	154,564	154,564	111,393	0,66	2,556	58,22	26,503	3,205	7,785	524,612
0,80/13	17,498	167,444	167,444	102,824	0,609	2,359	53,742	24,465	2,958	7,186	536,385
0,80/14	18,844	180,324	180,324	95,479	0,565	2,191	49,903	22,717	2,747	6,673	550,347
0,80/15	20,19	193,205	193,205	89,114	0,528	2,045	46,576	21,203	2,564	6,228	566,066
0,80/16	21,536	206,085	206,085	83,544	0,495	1,917	43,665	19,878	2,404	5,839	583,205
0,80/17	22,882	218,965	218,965	78,63	0,466	1,804	41,097	18,708	2,262	5,495	601,517
0,80/18	24,228	231,846	231,846	74,262	0,44	1,704	38,814	17,669	2,137	5,19	620,809
0,80/19	25,574	244,726	244,726	70,353	0,417	1,614	36,771	16,739	2,024	4,917	640,92
0,80/20	26,92	257,606	257,606	66,836	0,396	1,533	34,932	15,902	1,923	4,671	661,731
0,80/21	28,266	270,487	270,487	63,653	0,377	1,46	33,269	15,145	1,831	4,449	683,144
0,80/22	29,612	283,367	283,367	60,76	0,36	1,394	31,757	14,456	1,748	4,246	705,073
0,80/23	30,958	296,247	296,247	58,118	0,344	1,333	30,376	13,828	1,672	4,062	727,451
0,80/24	32,304	309,128	309,128	55,696	0,33	1,278	29,11	13,252	1,603	3,893	750,226
0,80/25	33,65	322,008	322,008	53,468	0,317	1,227	27,946	12,722	1,538	3,737	773,346
0,80/26	34,996	334,888	334,888	51,412	0,304	1,18	26,871	12,232	1,479	3,593	796,771
0,80/27	36,342	347,769	347,769	49,508	0,293	1,136	25,876	11,779	1,424	3,46	820,472
0,80/28	37,688	360,649	360,649	47,74	0,283	1,095	24,952	11,359	1,374	3,336	844,415
0,80/29	39,034	373,529	373,529	46,093	0,273	1,058	24,091	10,967	1,326	3,221	868,574
0,80/30	40,38	386,41	386,41	44,557	0,264	1,022	23,288	10,601	1,282	3,114	892,932
0,80/31	43,072	412,17	412,17	41,772	0,247	0,958	21,833	9,939	1,202	2,919	942,161

B-17: T_{ок}=3, α_p=0,50

0,50/1	1,346	5,367	5,367	835,444	7,914	30,67	698,644	318,04	38,46	93,421	1902,792
0,50/2	2,692	10,734	10,734	417,722	3,957	15,335	349,322	159,02	19,23	46,71	969,516
0,50/3	4,038	16,1	16,1	278,481	2,638	10,223	232,881	106,013	12,82	31,14	666,474
0,50/4	5,384	21,467	21,467	208,861	1,979	7,667	174,661	79,51	9,615	23,355	520,996
0,50/5	6,73	26,834	26,834	167,089	1,583	6,134	139,729	63,608	7,692	18,684	438,541
0,50/6	8,076	32,201	32,201	139,241	1,319	5,112	116,441	53,007	6,41	15,57	387,598
0,50/7	9,422	37,568	37,568	119,349	1,131	4,381	99,806	45,434	5,494	13,346	354,659
0,50/8	10,768	42,934	42,934	104,431	0,989	3,834	87,331	39,755	4,808	11,678	332,976
0,50/9	12,114	48,301	48,301	92,827	0,879	3,408	77,627	35,338	4,273	10,38	318,795
0,50/10	13,46	53,668	53,668	83,544	0,791	3,067	69,864	31,804	3,846	9,342	309,866
0,50/11	14,806	59,035	59,035	75,949	0,719	2,788	63,513	28,913	3,496	8,493	304,758

0,50/12	16,152	64,402	64,402	69,62	0,66	2,556	58,22	26,503	3,205	7,785	302,515
0,50/13	17,498	69,768	69,768	64,265	0,609	2,359	53,742	24,465	2,958	7,186	302,474
0,50/14	18,844	75,135	75,135	59,675	0,565	2,191	49,903	22,717	2,747	6,673	304,165
0,50/15	20,19	80,502	80,502	55,696	0,528	2,045	46,576	21,203	2,564	6,228	307,242
0,50/16	21,536	85,869	85,869	52,215	0,495	1,917	43,665	19,878	2,404	5,839	311,444
0,50/17	22,882	91,236	91,236	49,144	0,466	1,804	41,097	18,708	2,262	5,495	316,573
0,50/18	24,228	96,602	96,602	46,414	0,44	1,704	38,814	17,669	2,137	5,19	322,473
0,50/19	25,574	101,969	101,969	43,971	0,417	1,614	36,771	16,739	2,024	4,917	329,024
0,50/20	26,92	107,336	107,336	41,772	0,396	1,533	34,932	15,902	1,923	4,671	336,127
0,50/21	28,266	112,703	112,703	39,783	0,377	1,46	33,269	15,145	1,831	4,449	343,706
0,50/22	29,612	118,07	118,07	37,975	0,36	1,394	31,757	14,456	1,748	4,246	351,694
0,50/23	30,958	123,436	123,436	36,324	0,344	1,333	30,376	13,828	1,672	4,062	360,035
0,50/24	32,304	128,803	128,803	34,81	0,33	1,278	29,11	13,252	1,603	3,893	368,69
0,50/25	33,65	134,17	134,17	33,418	0,317	1,227	27,946	12,722	1,538	3,737	377,62
0,50/26	34,996	139,537	139,537	32,132	0,304	1,18	26,871	12,232	1,479	3,593	386,789
0,50/27	36,342	144,904	144,904	30,942	0,293	1,136	25,876	11,779	1,424	3,46	396,176
0,50/28	37,688	150,27	150,27	29,837	0,283	1,095	24,952	11,359	1,374	3,336	405,754
0,50/29	39,034	155,637	155,637	28,808	0,273	1,058	24,091	10,967	1,326	3,221	415,505
0,50/30	40,38	161,004	161,004	27,848	0,264	1,022	23,288	10,601	1,282	3,114	425,411
0,50/31	43,072	171,738	171,738	26,108	0,247	0,958	21,833	9,939	1,202	2,919	445,633
B-18: T_{ок}=3, α_p=0,33											
0,33/1	1,346	3,574	3,574	556,406	7,914	30,67	698,644	318,04	38,46	93,421	1620,168
0,33/2	2,692	7,149	7,149	278,203	3,957	15,335	349,322	159,02	19,23	46,71	822,827
0,33/3	4,038	10,723	10,723	185,469	2,638	10,223	232,881	106,013	12,82	31,14	562,708
0,33/4	5,384	14,297	14,297	139,101	1,979	7,667	174,661	79,51	9,615	23,355	436,896
0,33/5	6,73	17,871	17,871	111,281	1,583	6,134	139,729	63,608	7,692	18,684	364,807
0,33/6	8,076	21,446	21,446	92,734	1,319	5,112	116,441	53,007	6,41	15,57	319,581
0,33/7	9,422	25,02	25,02	79,487	1,131	4,381	99,806	45,434	5,494	13,346	289,701
0,33/8	10,768	28,594	28,594	69,551	0,989	3,834	87,331	39,755	4,808	11,678	269,416
0,33/9	12,114	32,169	32,169	61,823	0,879	3,408	77,627	35,338	4,273	10,38	255,527
0,33/10	13,46	35,743	35,743	55,641	0,791	3,067	69,864	31,804	3,846	9,342	246,113
0,33/11	14,806	39,317	39,317	50,582	0,719	2,788	63,513	28,913	3,496	8,493	239,955
0,33/12	16,152	42,891	42,891	46,367	0,66	2,556	58,22	26,503	3,205	7,785	236,24
0,33/13	17,498	46,466	46,466	42,8	0,609	2,359	53,742	24,465	2,958	7,186	234,405
0,33/14	18,844	50,04	50,04	39,743	0,565	2,191	49,903	22,717	2,747	6,673	234,043
0,33/15	20,19	53,614	53,614	37,094	0,528	2,045	46,576	21,203	2,564	6,228	234,864
0,33/16	21,536	57,189	57,189	34,775	0,495	1,917	43,665	19,878	2,404	5,839	236,644
0,33/17	22,882	60,763	60,763	32,73	0,466	1,804	41,097	18,708	2,262	5,495	239,213
0,33/18	24,228	64,337	64,337	30,911	0,44	1,704	38,814	17,669	2,137	5,19	242,44
0,33/19	25,574	67,911	67,911	29,285	0,417	1,614	36,771	16,739	2,024	4,917	246,222
0,33/20	26,92	71,486	71,486	27,82	0,396	1,533	34,932	15,902	1,923	4,671	250,475
0,33/21	28,266	75,06	75,06	26,496	0,377	1,46	33,269	15,145	1,831	4,449	255,133
0,33/22	29,612	78,634	78,634	25,291	0,36	1,394	31,757	14,456	1,748	4,246	260,138
0,33/23	30,958	82,209	82,209	24,192	0,344	1,333	30,376	13,828	1,672	4,062	265,449
0,33/24	32,304	85,783	85,783	23,184	0,33	1,278	29,11	13,252	1,603	3,893	271,024
0,33/25	33,65	89,357	89,357	22,256	0,317	1,227	27,946	12,722	1,538	3,737	276,832
0,33/26	34,996	92,932	92,932	21,4	0,304	1,18	26,871	12,232	1,479	3,593	282,847
0,33/27	36,342	96,506	96,506	20,608	0,293	1,136	25,876	11,779	1,424	3,46	289,046
0,33/28	37,688	100,08	100,08	19,872	0,283	1,095	24,952	11,359	1,374	3,336	295,409
0,33/29	39,034	103,654	103,654	19,186	0,273	1,058	24,091	10,967	1,326	3,221	301,917
0,33/30	40,38	107,229	107,229	18,547	0,264	1,022	23,288	10,601	1,282	3,114	308,56
0,33/31	43,072	114,377	114,377	17,388	0,247	0,958	21,833	9,939	1,202	2,919	322,191
B-19: T_{ок}=3, α_p=0,25											
0,25/1	1,346	2,683	2,683	417,722	7,914	30,67	698,644	318,04	38,46	93,421	1479,702
0,25/2	2,692	5,367	5,367	208,861	3,957	15,335	349,322	159,02	19,23	46,71	749,921
0,25/3	4,038	8,05	8,05	139,241	2,638	10,223	232,881	106,013	12,82	31,14	511,134
0,25/4	5,384	10,734	10,734	104,431	1,979	7,667	174,661	79,51	9,615	23,355	395,1
0,25/5	6,73	13,417	13,417	83,544	1,583	6,134	139,729	63,608	7,692	18,684	328,162
0,25/6	8,076	16,1	16,1	69,62	1,319	5,112	116,441	53,007	6,41	15,57	285,775
0,25/7	9,422	18,784	18,784	59,675	1,131	4,381	99,806	45,434	5,494	13,346	257,417
0,25/8	10,768	21,467	21,467	52,215	0,989	3,834	87,331	39,755	4,808	11,678	237,826
0,25/9	12,114	24,151	24,151	46,414	0,879	3,408	77,627	35,338	4,273	10,38	224,082

0,25/10	13,46	26,834	26,834	41,772	0,791	3,067	69,864	31,804	3,846	9,342	214,426
0,25/11	14,806	29,517	29,517	37,975	0,719	2,788	63,513	28,913	3,496	8,493	207,748
0,25/12	16,152	32,201	32,201	34,81	0,66	2,556	58,22	26,503	3,205	7,785	203,303
0,25/13	17,498	34,884	34,884	32,132	0,609	2,359	53,742	24,465	2,958	7,186	200,573
0,25/14	18,844	37,568	37,568	29,837	0,565	2,191	49,903	22,717	2,747	6,673	199,193
0,25/15	20,19	40,251	40,251	27,848	0,528	2,045	46,576	21,203	2,564	6,228	198,892
0,25/16	21,536	42,934	42,934	26,108	0,495	1,917	43,665	19,878	2,404	5,839	199,467
0,25/17	22,882	45,618	45,618	24,572	0,466	1,804	41,097	18,708	2,262	5,495	200,765
0,25/18	24,228	48,301	48,301	23,207	0,44	1,704	38,814	17,669	2,137	5,19	202,664
0,25/19	25,574	50,985	50,985	21,985	0,417	1,614	36,771	16,739	2,024	4,917	205,07
0,25/20	26,92	53,668	53,668	20,886	0,396	1,533	34,932	15,902	1,923	4,671	207,905
0,25/21	28,266	56,351	56,351	19,892	0,377	1,46	33,269	15,145	1,831	4,449	211,111
0,25/22	29,612	59,035	59,035	18,987	0,36	1,394	31,757	14,456	1,748	4,246	214,636
0,25/23	30,958	61,718	61,718	18,162	0,344	1,333	30,376	13,828	1,672	4,062	218,437
0,25/24	32,304	64,402	64,402	17,405	0,33	1,278	29,11	13,252	1,603	3,893	222,483
0,25/25	33,65	67,085	67,085	16,709	0,317	1,227	27,946	12,722	1,538	3,737	226,741
0,25/26	34,996	69,768	69,768	16,066	0,304	1,18	26,871	12,232	1,479	3,593	231,185
0,25/27	36,342	72,452	72,452	15,471	0,293	1,136	25,876	11,779	1,424	3,46	235,801
0,25/28	37,688	75,135	75,135	14,919	0,283	1,095	24,952	11,359	1,374	3,336	240,566
0,25/29	39,034	77,819	77,819	14,404	0,273	1,058	24,091	10,967	1,326	3,221	245,465
0,25/30	40,38	80,502	80,502	13,924	0,264	1,022	23,288	10,601	1,282	3,114	250,483
0,25/31	43,072	85,869	85,869	13,054	0,247	0,958	21,833	9,939	1,202	2,919	260,841
B-20: T_{ок}=3, α_p=0,20											
0,20/1	1,346	2,147	2,147	334,178	7,914	30,67	698,644	318,04	38,46	93,421	1395,086
0,20/2	2,692	4,293	4,293	167,089	3,957	15,335	349,322	159,02	19,23	46,71	706,001
0,20/3	4,038	6,44	6,44	111,393	2,638	10,223	232,881	106,013	12,82	31,14	480,066
0,20/4	5,384	8,587	8,587	83,544	1,979	7,667	174,661	79,51	9,615	23,355	369,919
0,20/5	6,73	10,734	10,734	66,836	1,583	6,134	139,729	63,608	7,692	18,684	306,088
0,20/6	8,076	12,88	12,88	55,696	1,319	5,112	116,441	53,007	6,41	15,57	265,411
0,20/7	9,422	15,027	15,027	47,74	1,131	4,381	99,806	45,434	5,494	13,346	237,968
0,20/8	10,768	17,174	17,174	41,772	0,989	3,834	87,331	39,755	4,808	11,678	218,797
0,20/9	12,114	19,32	19,32	37,131	0,879	3,408	77,627	35,338	4,273	10,38	205,137
0,20/10	13,46	21,467	21,467	33,418	0,791	3,067	69,864	31,804	3,846	9,342	195,338
0,20/11	14,806	23,614	23,614	30,38	0,719	2,788	63,513	28,913	3,496	8,493	188,347
0,20/12	16,152	25,761	25,761	27,848	0,66	2,556	58,22	26,503	3,205	7,785	183,461
0,20/13	17,498	27,907	27,907	25,706	0,609	2,359	53,742	24,465	2,958	7,186	180,193
0,20/14	18,844	30,054	30,054	23,87	0,565	2,191	49,903	22,717	2,747	6,673	178,198
0,20/15	20,19	32,201	32,201	22,279	0,528	2,045	46,576	21,203	2,564	6,228	177,223
0,20/16	21,536	34,348	34,348	20,886	0,495	1,917	43,665	19,878	2,404	5,839	177,073
0,20/17	22,882	36,494	36,494	19,658	0,466	1,804	41,097	18,708	2,262	5,495	177,603
0,20/18	24,228	38,641	38,641	18,565	0,44	1,704	38,814	17,669	2,137	5,19	178,702
0,20/19	25,574	40,788	40,788	17,588	0,417	1,614	36,771	16,739	2,024	4,917	180,279
0,20/20	26,92	42,934	42,934	16,709	0,396	1,533	34,932	15,902	1,923	4,671	182,26
0,20/21	28,266	45,081	45,081	15,913	0,377	1,46	33,269	15,145	1,831	4,449	184,592
0,20/22	29,612	47,228	47,228	15,19	0,36	1,394	31,757	14,456	1,748	4,246	187,225
0,20/23	30,958	49,375	49,375	14,529	0,344	1,333	30,376	13,828	1,672	4,062	190,118
0,20/24	32,304	51,521	51,521	13,924	0,33	1,278	29,11	13,252	1,603	3,893	193,24
0,20/25	33,65	53,668	53,668	13,367	0,317	1,227	27,946	12,722	1,538	3,737	196,565
0,20/26	34,996	55,815	55,815	12,853	0,304	1,18	26,871	12,232	1,479	3,593	200,066
0,20/27	36,342	57,961	57,961	12,377	0,293	1,136	25,876	11,779	1,424	3,46	203,725
0,20/28	37,688	60,108	60,108	11,935	0,283	1,095	24,952	11,359	1,374	3,336	207,528
0,20/29	39,034	62,255	62,255	11,523	0,273	1,058	24,091	10,967	1,326	3,221	211,456
0,20/30	40,38	64,402	64,402	11,139	0,264	1,022	23,288	10,601	1,282	3,114	215,498
0,20/31	43,072	68,695	68,695	10,443	0,247	0,958	21,833	9,939	1,202	2,919	223,882
B-21: T_{ок}=3, α_p=0,67											
0,67/1	1,346	7,159	7,159	1114,483	7,914	30,67	698,644	318,04	38,46	93,421	2185,415
0,67/2	2,692	14,319	14,319	557,241	3,957	15,335	349,322	159,02	19,23	46,71	1116,205
0,67/3	4,038	21,478	21,478	371,494	2,638	10,223	232,881	106,013	12,82	31,14	770,243
0,67/4	5,384	28,637	28,637	278,621	1,979	7,667	174,661	79,51	9,615	23,355	605,096
0,67/5	6,73	35,797	35,797	222,897	1,583	6,134	139,729	63,608	7,692	18,684	512,275
0,67/6	8,076	42,956	42,956	185,747	1,319	5,112	116,441	53,007	6,41	15,57	455,614
0,67/7	9,422	50,115	50,115	159,212	1,131	4,381	99,806	45,434	5,494	13,346	419,616

0,67/8	10,768	57,274	57,274	139,31	0,989	3,834	87,331	39,755	4,808	11,678	396,535
0,67/9	12,114	64,434	64,434	123,831	0,879	3,408	77,627	35,338	4,273	10,38	382,065
0,67/10	13,46	71,593	71,593	111,448	0,791	3,067	69,864	31,804	3,846	9,342	373,62
0,67/11	14,806	78,752	78,752	101,317	0,719	2,788	63,513	28,913	3,496	8,493	369,56
0,67/12	16,152	85,912	85,912	92,874	0,66	2,556	58,22	26,503	3,205	7,785	368,789
0,67/13	17,498	93,071	93,071	85,729	0,609	2,359	53,742	24,465	2,958	7,186	370,544
0,67/14	18,844	100,23	100,23	79,606	0,565	2,191	49,903	22,717	2,747	6,673	374,286
0,67/15	20,19	107,39	107,39	74,299	0,528	2,045	46,576	21,203	2,564	6,228	379,621
0,67/16	21,536	114,549	114,549	69,655	0,495	1,917	43,665	19,878	2,404	5,839	386,244
0,67/17	22,882	121,708	121,708	65,558	0,466	1,804	41,097	18,708	2,262	5,495	393,931
0,67/18	24,228	128,868	128,868	61,916	0,44	1,704	38,814	17,669	2,137	5,19	402,507
0,67/19	25,574	136,027	136,027	58,657	0,417	1,614	36,771	16,739	2,024	4,917	411,826
0,67/20	26,92	143,186	143,186	55,724	0,396	1,533	34,932	15,902	1,923	4,671	421,779
0,67/21	28,266	150,346	150,346	53,071	0,377	1,46	33,269	15,145	1,831	4,449	432,28
0,67/22	29,612	157,505	157,505	50,658	0,36	1,394	31,757	14,456	1,748	4,246	443,247
0,67/23	30,958	164,664	164,664	48,456	0,344	1,333	30,376	13,828	1,672	4,062	454,623
0,67/24	32,304	171,823	171,823	46,437	0,33	1,278	29,11	13,252	1,603	3,893	466,357
0,67/25	33,65	178,983	178,983	44,579	0,317	1,227	27,946	12,722	1,538	3,737	478,407
0,67/26	34,996	186,142	186,142	42,865	0,304	1,18	26,871	12,232	1,479	3,593	490,732
0,67/27	36,342	193,301	193,301	41,277	0,293	1,136	25,876	11,779	1,424	3,46	503,305
0,67/28	37,688	200,461	200,461	39,803	0,283	1,095	24,952	11,359	1,374	3,336	516,102
0,67/29	39,034	207,62	207,62	38,43	0,273	1,058	24,091	10,967	1,326	3,221	529,093
0,67/30	40,38	214,779	214,779	37,149	0,264	1,022	23,288	10,601	1,282	3,114	542,262
0,67/31	43,072	229,098	229,098	34,828	0,247	0,958	21,833	9,939	1,202	2,919	569,073
B-22: T_{ок}=3, α_p=0,63											
0,63/1	1,346	6,708	6,708	1044,305	7,914	30,67	698,644	318,04	38,46	93,421	2114,335
0,63/2	2,692	13,417	13,417	522,153	3,957	15,335	349,322	159,02	19,23	46,71	1079,313
0,63/3	4,038	20,125	20,125	348,102	2,638	10,223	232,881	106,013	12,82	31,14	744,145
0,63/4	5,384	26,834	26,834	261,076	1,979	7,667	174,661	79,51	9,615	23,355	583,945
0,63/5	6,73	33,542	33,542	208,861	1,583	6,134	139,729	63,608	7,692	18,684	493,729
0,63/6	8,076	40,251	40,251	174,051	1,319	5,112	116,441	53,007	6,41	15,57	438,508
0,63/7	9,422	46,959	46,959	149,186	1,131	4,381	99,806	45,434	5,494	13,346	403,278
0,63/8	10,768	53,668	53,668	130,538	0,989	3,834	87,331	39,755	4,808	11,678	380,551
0,63/9	12,114	60,376	60,376	116,034	0,879	3,408	77,627	35,338	4,273	10,38	366,152
0,63/10	13,46	67,085	67,085	104,431	0,791	3,067	69,864	31,804	3,846	9,342	357,587
0,63/11	14,806	73,793	73,793	94,937	0,719	2,788	63,513	28,913	3,496	8,493	353,262
0,63/12	16,152	80,502	80,502	87,025	0,66	2,556	58,22	26,503	3,205	7,785	352,12
0,63/13	17,498	87,21	87,21	80,331	0,609	2,359	53,742	24,465	2,958	7,186	353,424
0,63/14	18,844	93,919	93,919	74,593	0,565	2,191	49,903	22,717	2,747	6,673	356,651
0,63/15	20,19	100,627	100,627	69,62	0,528	2,045	46,576	21,203	2,564	6,228	361,416
0,63/16	21,536	107,336	107,336	65,269	0,495	1,917	43,665	19,878	2,404	5,839	367,432
0,63/17	22,882	114,044	114,044	61,43	0,466	1,804	41,097	18,708	2,262	5,495	374,475
0,63/18	24,228	120,753	120,753	58,017	0,44	1,704	38,814	17,669	2,137	5,19	382,378
0,63/19	25,574	127,461	127,461	54,963	0,417	1,614	36,771	16,739	2,024	4,917	391
0,63/20	26,92	134,17	134,17	52,215	0,396	1,533	34,932	15,902	1,923	4,671	400,238
0,63/21	28,266	140,878	140,878	49,729	0,377	1,46	33,269	15,145	1,831	4,449	410,002
0,63/22	29,612	147,587	147,587	47,468	0,36	1,394	31,757	14,456	1,748	4,246	420,221
0,63/23	30,958	154,295	154,295	45,405	0,344	1,333	30,376	13,828	1,672	4,062	430,834
0,63/24	32,304	161,004	161,004	43,513	0,33	1,278	29,11	13,252	1,603	3,893	441,795
0,63/25	33,65	167,712	167,712	41,772	0,317	1,227	27,946	12,722	1,538	3,737	453,058
0,63/26	34,996	174,421	174,421	40,166	0,304	1,18	26,871	12,232	1,479	3,593	464,591
0,63/27	36,342	181,129	181,129	38,678	0,293	1,136	25,876	11,779	1,424	3,46	476,362
0,63/28	37,688	187,838	187,838	37,297	0,283	1,095	24,952	11,359	1,374	3,336	488,35
0,63/29	39,034	194,546	194,546	36,011	0,273	1,058	24,091	10,967	1,326	3,221	500,526
0,63/30	40,38	201,255	201,255	34,81	0,264	1,022	23,288	10,601	1,282	3,114	512,875
0,63/31	43,072	214,672	214,672	32,635	0,247	0,958	21,833	9,939	1,202	2,919	538,028
B-23: T_{ок}=3, α_p=0,75											
0,75/1	1,346	8,05	8,05	1253,166	7,914	30,67	698,644	318,04	38,46	93,421	2325,88
0,75/2	2,692	16,1	16,1	626,583	3,957	15,335	349,322	159,02	19,23	46,71	1189,109
0,75/3	4,038	24,151	24,151	417,722	2,638	10,223	232,881	106,013	12,82	31,14	821,817
0,75/4	5,384	32,201	32,201	313,292	1,979	7,667	174,661	79,51	9,615	23,355	646,895
0,75/5	6,73	40,251	40,251	250,633	1,583	6,134	139,729	63,608	7,692	18,684	548,919

0,75/6	8,076	48,301	48,301	208,861	1,319	5,112	116,441	53,007	6,41	15,57	489,418
0,75/7	9,422	56,351	56,351	179,024	1,131	4,381	99,806	45,434	5,494	13,346	451,9
0,75/8	10,768	64,402	64,402	156,646	0,989	3,834	87,331	39,755	4,808	11,678	428,127
0,75/9	12,114	72,452	72,452	139,241	0,879	3,408	77,627	35,338	4,273	10,38	413,511
0,75/10	13,46	80,502	80,502	125,317	0,791	3,067	69,864	31,804	3,846	9,342	405,307
0,75/11	14,806	88,552	88,552	113,924	0,719	2,788	63,513	28,913	3,496	8,493	401,767
0,75/12	16,152	96,602	96,602	104,431	0,66	2,556	58,22	26,503	3,205	7,785	401,726
0,75/13	17,498	104,653	104,653	96,397	0,609	2,359	53,742	24,465	2,958	7,186	404,376
0,75/14	18,844	112,703	112,703	89,512	0,565	2,191	49,903	22,717	2,747	6,673	409,138
0,75/15	20,19	120,753	120,753	83,544	0,528	2,045	46,576	21,203	2,564	6,228	415,592
0,75/16	21,536	128,803	128,803	78,323	0,495	1,917	43,665	19,878	2,404	5,839	423,42
0,75/17	22,882	136,853	136,853	73,716	0,466	1,804	41,097	18,708	2,262	5,495	432,379
0,75/18	24,228	144,904	144,904	69,62	0,44	1,704	38,814	17,669	2,137	5,19	442,283
0,75/19	25,574	152,954	152,954	65,956	0,417	1,614	36,771	16,739	2,024	4,917	452,979
0,75/20	26,92	161,004	161,004	62,658	0,396	1,533	34,932	15,902	1,923	4,671	464,349
0,75/21	28,266	169,054	169,054	59,675	0,377	1,46	33,269	15,145	1,831	4,449	476,3
0,75/22	29,612	177,104	177,104	56,962	0,36	1,394	31,757	14,456	1,748	4,246	488,749
0,75/23	30,958	185,155	185,155	54,485	0,344	1,333	30,376	13,828	1,672	4,062	501,634
0,75/24	32,304	193,205	193,205	52,215	0,33	1,278	29,11	13,252	1,603	3,893	514,899
0,75/25	33,65	201,255	201,255	50,127	0,317	1,227	27,946	12,722	1,538	3,737	528,499
0,75/26	34,996	209,305	209,305	48,199	0,304	1,18	26,871	12,232	1,479	3,593	542,392
0,75/27	36,342	217,355	217,355	46,414	0,293	1,136	25,876	11,779	1,424	3,46	556,55
0,75/28	37,688	225,406	225,406	44,756	0,283	1,095	24,952	11,359	1,374	3,336	570,945
0,75/29	39,034	233,456	233,456	43,213	0,273	1,058	24,091	10,967	1,326	3,221	585,548
0,75/30	40,38	241,506	241,506	41,772	0,264	1,022	23,288	10,601	1,282	3,114	600,339
0,75/31	43,072	257,606	257,606	39,161	0,247	0,958	21,833	9,939	1,202	2,919	630,422
B-24: T_{ок}=3, α_p=0,80											
0,80/1	1,346	8,587	8,587	1336,711	7,914	30,67	698,644	318,04	38,46	93,421	2410,499
0,80/2	2,692	17,174	17,174	668,355	3,957	15,335	349,322	159,02	19,23	46,71	1233,029
0,80/3	4,038	25,761	25,761	445,57	2,638	10,223	232,881	106,013	12,82	31,14	852,885
0,80/4	5,384	34,348	34,348	334,178	1,979	7,667	174,661	79,51	9,615	23,355	672,075
0,80/5	6,73	42,934	42,934	267,342	1,583	6,134	139,729	63,608	7,692	18,684	570,994
0,80/6	8,076	51,521	51,521	222,785	1,319	5,112	116,441	53,007	6,41	15,57	509,782
0,80/7	9,422	60,108	60,108	190,959	1,131	4,381	99,806	45,434	5,494	13,346	471,349
0,80/8	10,768	68,695	68,695	167,089	0,989	3,834	87,331	39,755	4,808	11,678	447,156
0,80/9	12,114	77,282	77,282	148,523	0,879	3,408	77,627	35,338	4,273	10,38	432,453
0,80/10	13,46	85,869	85,869	133,671	0,791	3,067	69,864	31,804	3,846	9,342	424,395
0,80/11	14,806	94,456	94,456	121,519	0,719	2,788	63,513	28,913	3,496	8,493	421,17
0,80/12	16,152	103,043	103,043	111,393	0,66	2,556	58,22	26,503	3,205	7,785	421,57
0,80/13	17,498	111,629	111,629	102,824	0,609	2,359	53,742	24,465	2,958	7,186	424,755
0,80/14	18,844	120,216	120,216	95,479	0,565	2,191	49,903	22,717	2,747	6,673	430,131
0,80/15	20,19	128,803	128,803	89,114	0,528	2,045	46,576	21,203	2,564	6,228	437,262
0,80/16	21,536	137,39	137,39	83,544	0,495	1,917	43,665	19,878	2,404	5,839	445,815
0,80/17	22,882	145,977	145,977	78,63	0,466	1,804	41,097	18,708	2,262	5,495	455,541
0,80/18	24,228	154,564	154,564	74,262	0,44	1,704	38,814	17,669	2,137	5,19	466,245
0,80/19	25,574	163,151	163,151	70,353	0,417	1,614	36,771	16,739	2,024	4,917	477,77
0,80/20	26,92	171,738	171,738	66,836	0,396	1,533	34,932	15,902	1,923	4,671	489,995
0,80/21	28,266	180,324	180,324	63,653	0,377	1,46	33,269	15,145	1,831	4,449	502,818
0,80/22	29,612	188,911	188,911	60,76	0,36	1,394	31,757	14,456	1,748	4,246	516,161
0,80/23	30,958	197,498	197,498	58,118	0,344	1,333	30,376	13,828	1,672	4,062	529,953
0,80/24	32,304	206,085	206,085	55,696	0,33	1,278	29,11	13,252	1,603	3,893	544,14
0,80/25	33,65	214,672	214,672	53,468	0,317	1,227	27,946	12,722	1,538	3,737	558,674
0,80/26	34,996	223,259	223,259	51,412	0,304	1,18	26,871	12,232	1,479	3,593	573,513
0,80/27	36,342	231,846	231,846	49,508	0,293	1,136	25,876	11,779	1,424	3,46	588,626
0,80/28	37,688	240,433	240,433	47,74	0,283	1,095	24,952	11,359	1,374	3,336	603,983
0,80/29	39,034	249,02	249,02	46,093	0,273	1,058	24,091	10,967	1,326	3,221	619,556
0,80/30	40,38	257,606	257,606	44,557	0,264	1,022	23,288	10,601	1,282	3,114	635,324
0,80/31	43,072	274,78	274,78	41,772	0,247	0,958	21,833	9,939	1,202	2,919	667,381
B-25: T_{ок}=4, α_p=0,50											
0,50/1	1,346	4,025	4,025	835,444	7,914	30,67	698,644	318,04	38,46	93,421	1900,108
0,50/2	2,692	8,05	8,05	417,722	3,957	15,335	349,322	159,02	19,23	46,71	964,148
0,50/3	4,038	12,075	12,075	278,481	2,638	10,223	232,881	106,013	12,82	31,14	658,424

0,50/4	5,384	16,1	16,1	208,861	1,979	7,667	174,661	79,51	9,615	23,355	510,262
0,50/5	6,73	20,125	20,125	167,089	1,583	6,134	139,729	63,608	7,692	18,684	425,123
0,50/6	8,076	24,151	24,151	139,241	1,319	5,112	116,441	53,007	6,41	15,57	371,498
0,50/7	9,422	28,176	28,176	119,349	1,131	4,381	99,806	45,434	5,494	13,346	335,875
0,50/8	10,768	32,201	32,201	104,431	0,989	3,834	87,331	39,755	4,808	11,678	311,51
0,50/9	12,114	36,226	36,226	92,827	0,879	3,408	77,627	35,338	4,273	10,38	294,645
0,50/10	13,46	40,251	40,251	83,544	0,791	3,067	69,864	31,804	3,846	9,342	283,032
0,50/11	14,806	44,276	44,276	75,949	0,719	2,788	63,513	28,913	3,496	8,493	275,24
0,50/12	16,152	48,301	48,301	69,62	0,66	2,556	58,22	26,503	3,205	7,785	270,313
0,50/13	17,498	52,326	52,326	64,265	0,609	2,359	53,742	24,465	2,958	7,186	267,59
0,50/14	18,844	56,351	56,351	59,675	0,565	2,191	49,903	22,717	2,747	6,673	266,597
0,50/15	20,19	60,376	60,376	55,696	0,528	2,045	46,576	21,203	2,564	6,228	266,99
0,50/16	21,536	64,402	64,402	52,215	0,495	1,917	43,665	19,878	2,404	5,839	268,51
0,50/17	22,882	68,427	68,427	49,144	0,466	1,804	41,097	18,708	2,262	5,495	270,955
0,50/18	24,228	72,452	72,452	46,414	0,44	1,704	38,814	17,669	2,137	5,19	274,173
0,50/19	25,574	76,477	76,477	43,971	0,417	1,614	36,771	16,739	2,024	4,917	278,04
0,50/20	26,92	80,502	80,502	41,772	0,396	1,533	34,932	15,902	1,923	4,671	282,459
0,50/21	28,266	84,527	84,527	39,783	0,377	1,46	33,269	15,145	1,831	4,449	287,354
0,50/22	29,612	88,552	88,552	37,975	0,36	1,394	31,757	14,456	1,748	4,246	292,658
0,50/23	30,958	92,577	92,577	36,324	0,344	1,333	30,376	13,828	1,672	4,062	298,317
0,50/24	32,304	96,602	96,602	34,81	0,33	1,278	29,11	13,252	1,603	3,893	304,288
0,50/25	33,65	100,627	100,627	33,418	0,317	1,227	27,946	12,722	1,538	3,737	310,534
0,50/26	34,996	104,653	104,653	32,132	0,304	1,18	26,871	12,232	1,479	3,593	317,021
0,50/27	36,342	108,678	108,678	30,942	0,293	1,136	25,876	11,779	1,424	3,46	323,724
0,50/28	37,688	112,703	112,703	29,837	0,283	1,095	24,952	11,359	1,374	3,336	330,62
0,50/29	39,034	116,728	116,728	28,808	0,273	1,058	24,091	10,967	1,326	3,221	337,687
0,50/30	40,38	120,753	120,753	27,848	0,264	1,022	23,288	10,601	1,282	3,114	344,909
0,50/31	43,072	128,803	128,803	26,108	0,247	0,958	21,833	9,939	1,202	2,919	359,763
B-26: T_{ок}=4, α_p=0,33											
0,33/1	1,346	2,681	2,681	556,406	7,914	30,67	698,644	318,04	38,46	93,421	1618,382
0,33/2	2,692	5,361	5,361	278,203	3,957	15,335	349,322	159,02	19,23	46,71	819,251
0,33/3	4,038	8,042	8,042	185,469	2,638	10,223	232,881	106,013	12,82	31,14	557,346
0,33/4	5,384	10,723	10,723	139,101	1,979	7,667	174,661	79,51	9,615	23,355	429,748
0,33/5	6,73	13,404	13,404	111,281	1,583	6,134	139,729	63,608	7,692	18,684	355,873
0,33/6	8,076	16,084	16,084	92,734	1,319	5,112	116,441	53,007	6,41	15,57	308,857
0,33/7	9,422	18,765	18,765	79,487	1,131	4,381	99,806	45,434	5,494	13,346	277,191
0,33/8	10,768	21,446	21,446	69,551	0,989	3,834	87,331	39,755	4,808	11,678	255,12
0,33/9	12,114	24,126	24,126	61,823	0,879	3,408	77,627	35,338	4,273	10,38	239,441
0,33/10	13,46	26,807	26,807	55,641	0,791	3,067	69,864	31,804	3,846	9,342	228,241
0,33/11	14,806	29,488	29,488	50,582	0,719	2,788	63,513	28,913	3,496	8,493	220,297
0,33/12	16,152	32,169	32,169	46,367	0,66	2,556	58,22	26,503	3,205	7,785	214,796
0,33/13	17,498	34,849	34,849	42,8	0,609	2,359	53,742	24,465	2,958	7,186	211,171
0,33/14	18,844	37,53	37,53	39,743	0,565	2,191	49,903	22,717	2,747	6,673	209,023
0,33/15	20,19	40,211	40,211	37,094	0,528	2,045	46,576	21,203	2,564	6,228	208,058
0,33/16	21,536	42,891	42,891	34,775	0,495	1,917	43,665	19,878	2,404	5,839	208,048
0,33/17	22,882	45,572	45,572	32,73	0,466	1,804	41,097	18,708	2,262	5,495	208,831
0,33/18	24,228	48,253	48,253	30,911	0,44	1,704	38,814	17,669	2,137	5,19	210,272
0,33/19	25,574	50,934	50,934	29,285	0,417	1,614	36,771	16,739	2,024	4,917	212,268
0,33/20	26,92	53,614	53,614	27,82	0,396	1,533	34,932	15,902	1,923	4,671	214,731
0,33/21	28,266	56,295	56,295	26,496	0,377	1,46	33,269	15,145	1,831	4,449	217,603
0,33/22	29,612	58,976	58,976	25,291	0,36	1,394	31,757	14,456	1,748	4,246	220,822
0,33/23	30,958	61,656	61,656	24,192	0,344	1,333	30,376	13,828	1,672	4,062	224,343
0,33/24	32,304	64,337	64,337	23,184	0,33	1,278	29,11	13,252	1,603	3,893	228,132
0,33/25	33,65	67,018	67,018	22,256	0,317	1,227	27,946	12,722	1,538	3,737	232,154
0,33/26	34,996	69,699	69,699	21,4	0,304	1,18	26,871	12,232	1,479	3,593	236,381
0,33/27	36,342	72,379	72,379	20,608	0,293	1,136	25,876	11,779	1,424	3,46	240,792
0,33/28	37,688	75,06	75,06	19,872	0,283	1,095	24,952	11,359	1,374	3,336	245,369
0,33/29	39,034	77,741	77,741	19,186	0,273	1,058	24,091	10,967	1,326	3,221	250,091
0,33/30	40,38	80,421	80,421	18,547	0,264	1,022	23,288	10,601	1,282	3,114	254,944
0,33/31	43,072	85,783	85,783	17,388	0,247	0,958	21,833	9,939	1,202	2,919	265,003
B-27: T_{ок}=4, α_p=0,25											
0,25/1	1,346	2,013	2,013	417,722	7,914	30,67	698,644	318,04	38,46	93,421	1478,362

0,25/2	2,692	4,025	4,025	208,861	3,957	15,335	349,322	159,02	19,23	46,71	747,237
0,25/3	4,038	6,038	6,038	139,241	2,638	10,223	232,881	106,013	12,82	31,14	507,11
0,25/4	5,384	8,05	8,05	104,431	1,979	7,667	174,661	79,51	9,615	23,355	389,732
0,25/5	6,73	10,063	10,063	83,544	1,583	6,134	139,729	63,608	7,692	18,684	321,454
0,25/6	8,076	12,075	12,075	69,62	1,319	5,112	116,441	53,007	6,41	15,57	277,725
0,25/7	9,422	14,088	14,088	59,675	1,131	4,381	99,806	45,434	5,494	13,346	248,025
0,25/8	10,768	16,1	16,1	52,215	0,989	3,834	87,331	39,755	4,808	11,678	227,092
0,25/9	12,114	18,113	18,113	46,414	0,879	3,408	77,627	35,338	4,273	10,38	212,006
0,25/10	13,46	20,125	20,125	41,772	0,791	3,067	69,864	31,804	3,846	9,342	201,008
0,25/11	14,806	22,138	22,138	37,975	0,719	2,788	63,513	28,913	3,496	8,493	192,99
0,25/12	16,152	24,151	24,151	34,81	0,66	2,556	58,22	26,503	3,205	7,785	187,203
0,25/13	17,498	26,163	26,163	32,132	0,609	2,359	53,742	24,465	2,958	7,186	183,131
0,25/14	18,844	28,176	28,176	29,837	0,565	2,191	49,903	22,717	2,747	6,673	180,409
0,25/15	20,19	30,188	30,188	27,848	0,528	2,045	46,576	21,203	2,564	6,228	178,766
0,25/16	21,536	32,201	32,201	26,108	0,495	1,917	43,665	19,878	2,404	5,839	178,001
0,25/17	22,882	34,213	34,213	24,572	0,466	1,804	41,097	18,708	2,262	5,495	177,955
0,25/18	24,228	36,226	36,226	23,207	0,44	1,704	38,814	17,669	2,137	5,19	178,514
0,25/19	25,574	38,238	38,238	21,985	0,417	1,614	36,771	16,739	2,024	4,917	179,576
0,25/20	26,92	40,251	40,251	20,886	0,396	1,533	34,932	15,902	1,923	4,671	181,071
0,25/21	28,266	42,264	42,264	19,892	0,377	1,46	33,269	15,145	1,831	4,449	182,937
0,25/22	29,612	44,276	44,276	18,987	0,36	1,394	31,757	14,456	1,748	4,246	185,118
0,25/23	30,958	46,289	46,289	18,162	0,344	1,333	30,376	13,828	1,672	4,062	187,579
0,25/24	32,304	48,301	48,301	17,405	0,33	1,278	29,11	13,252	1,603	3,893	190,281
0,25/25	33,65	50,314	50,314	16,709	0,317	1,227	27,946	12,722	1,538	3,737	193,199
0,25/26	34,996	52,326	52,326	16,066	0,304	1,18	26,871	12,232	1,479	3,593	196,301
0,25/27	36,342	54,339	54,339	15,471	0,293	1,136	25,876	11,779	1,424	3,46	199,575
0,25/28	37,688	56,351	56,351	14,919	0,283	1,095	24,952	11,359	1,374	3,336	202,998
0,25/29	39,034	58,364	58,364	14,404	0,273	1,058	24,091	10,967	1,326	3,221	206,555
0,25/30	40,38	60,376	60,376	13,924	0,264	1,022	23,288	10,601	1,282	3,114	210,231
0,25/31	43,072	64,402	64,402	13,054	0,247	0,958	21,833	9,939	1,202	2,919	217,907

B-28: T_{ок}=4, α_p=0,20

0,20/1	1,346	1,61	1,61	334,178	7,914	30,67	698,644	318,04	38,46	93,421	1394,012
0,20/2	2,692	3,22	3,22	167,089	3,957	15,335	349,322	159,02	19,23	46,71	703,855
0,20/3	4,038	4,83	4,83	111,393	2,638	10,223	232,881	106,013	12,82	31,14	476,846
0,20/4	5,384	6,44	6,44	83,544	1,979	7,667	174,661	79,51	9,615	23,355	365,625
0,20/5	6,73	8,05	8,05	66,836	1,583	6,134	139,729	63,608	7,692	18,684	300,72
0,20/6	8,076	9,66	9,66	55,696	1,319	5,112	116,441	53,007	6,41	15,57	258,971
0,20/7	9,422	11,27	11,27	47,74	1,131	4,381	99,806	45,434	5,494	13,346	230,454
0,20/8	10,768	12,88	12,88	41,772	0,989	3,834	87,331	39,755	4,808	11,678	210,209
0,20/9	12,114	14,49	14,49	37,131	0,879	3,408	77,627	35,338	4,273	10,38	195,477
0,20/10	13,46	16,1	16,1	33,418	0,791	3,067	69,864	31,804	3,846	9,342	184,604
0,20/11	14,806	17,71	17,71	30,38	0,719	2,788	63,513	28,913	3,496	8,493	176,539
0,20/12	16,152	19,32	19,32	27,848	0,66	2,556	58,22	26,503	3,205	7,785	170,579
0,20/13	17,498	20,931	20,931	25,706	0,609	2,359	53,742	24,465	2,958	7,186	166,241
0,20/14	18,844	22,541	22,541	23,87	0,565	2,191	49,903	22,717	2,747	6,673	163,172
0,20/15	20,19	24,151	24,151	22,279	0,528	2,045	46,576	21,203	2,564	6,228	161,123
0,20/16	21,536	25,761	25,761	20,886	0,495	1,917	43,665	19,878	2,404	5,839	159,899
0,20/17	22,882	27,371	27,371	19,658	0,466	1,804	41,097	18,708	2,262	5,495	159,357
0,20/18	24,228	28,981	28,981	18,565	0,44	1,704	38,814	17,669	2,137	5,19	159,382
0,20/19	25,574	30,591	30,591	17,588	0,417	1,614	36,771	16,739	2,024	4,917	159,885
0,20/20	26,92	32,201	32,201	16,709	0,396	1,533	34,932	15,902	1,923	4,671	160,794
0,20/21	28,266	33,811	33,811	15,913	0,377	1,46	33,269	15,145	1,831	4,449	162,052
0,20/22	29,612	35,421	35,421	15,19	0,36	1,394	31,757	14,456	1,748	4,246	163,611
0,20/23	30,958	37,031	37,031	14,529	0,344	1,333	30,376	13,828	1,672	4,062	165,43
0,20/24	32,304	38,641	38,641	13,924	0,33	1,278	29,11	13,252	1,603	3,893	167,48
0,20/25	33,65	40,251	40,251	13,367	0,317	1,227	27,946	12,722	1,538	3,737	169,731
0,20/26	34,996	41,861	41,861	12,853	0,304	1,18	26,871	12,232	1,479	3,593	172,158
0,20/27	36,342	43,471	43,471	12,377	0,293	1,136	25,876	11,779	1,424	3,46	174,745
0,20/28	37,688	45,081	45,081	11,935	0,283	1,095	24,952	11,359	1,374	3,336	177,474
0,20/29	39,034	46,691	46,691	11,523	0,273	1,058	24,091	10,967	1,326	3,221	180,328
0,20/30	40,38	48,301	48,301	11,139	0,264	1,022	23,288	10,601	1,282	3,114	183,296
0,20/31	43,072	51,521	51,521	10,443	0,247	0,958	21,833	9,939	1,202	2,919	189,534

	B-29: T_{ок}=4, α_p=0,67										
0,67/1	1,346	5,369	5,369	1114,483	7,914	30,67	698,644	318,04	38,46	93,421	2181,835
0,67/2	2,692	10,739	10,739	557,241	3,957	15,335	349,322	159,02	19,23	46,71	1109,045
0,67/3	4,038	16,108	16,108	371,494	2,638	10,223	232,881	106,013	12,82	31,14	759,503
0,67/4	5,384	21,478	21,478	278,621	1,979	7,667	174,661	79,51	9,615	23,355	590,778
0,67/5	6,73	26,847	26,847	222,897	1,583	6,134	139,729	63,608	7,692	18,684	494,375
0,67/6	8,076	32,217	32,217	185,747	1,319	5,112	116,441	53,007	6,41	15,57	434,136
0,67/7	9,422	37,586	37,586	159,212	1,131	4,381	99,806	45,434	5,494	13,346	394,558
0,67/8	10,768	42,956	42,956	139,31	0,989	3,834	87,331	39,755	4,808	11,678	367,899
0,67/9	12,114	48,325	48,325	123,831	0,879	3,408	77,627	35,338	4,273	10,38	349,847
0,67/10	13,46	53,695	53,695	111,448	0,791	3,067	69,864	31,804	3,846	9,342	337,824
0,67/11	14,806	59,064	59,064	101,317	0,719	2,788	63,513	28,913	3,496	8,493	330,184
0,67/12	16,152	64,434	64,434	92,874	0,66	2,556	58,22	26,503	3,205	7,785	325,833
0,67/13	17,498	69,803	69,803	85,729	0,609	2,359	53,742	24,465	2,958	7,186	324,008
0,67/14	18,844	75,173	75,173	79,606	0,565	2,191	49,903	22,717	2,747	6,673	324,172
0,67/15	20,19	80,542	80,542	74,299	0,528	2,045	46,576	21,203	2,564	6,228	325,925
0,67/16	21,536	85,912	85,912	69,655	0,495	1,917	43,665	19,878	2,404	5,839	328,97
0,67/17	22,882	91,281	91,281	65,558	0,466	1,804	41,097	18,708	2,262	5,495	333,077
0,67/18	24,228	96,651	96,651	61,916	0,44	1,704	38,814	17,669	2,137	5,19	338,073
0,67/19	25,574	102,02	102,02	58,657	0,417	1,614	36,771	16,739	2,024	4,917	343,812
0,67/20	26,92	107,39	107,39	55,724	0,396	1,533	34,932	15,902	1,923	4,671	350,187
0,67/21	28,266	112,759	112,759	53,071	0,377	1,46	33,269	15,145	1,831	4,449	357,106
0,67/22	29,612	118,129	118,129	50,658	0,36	1,394	31,757	14,456	1,748	4,246	364,495
0,67/23	30,958	123,498	123,498	48,456	0,344	1,333	30,376	13,828	1,672	4,062	372,291
0,67/24	32,304	128,868	128,868	46,437	0,33	1,278	29,11	13,252	1,603	3,893	380,447
0,67/25	33,65	134,237	134,237	44,579	0,317	1,227	27,946	12,722	1,538	3,737	388,915
0,67/26	34,996	139,607	139,607	42,865	0,304	1,18	26,871	12,232	1,479	3,593	397,662
0,67/27	36,342	144,976	144,976	41,277	0,293	1,136	25,876	11,779	1,424	3,46	406,655
0,67/28	37,688	150,346	150,346	39,803	0,283	1,095	24,952	11,359	1,374	3,336	415,872
0,67/29	39,034	155,715	155,715	38,43	0,273	1,058	24,091	10,967	1,326	3,221	425,283
0,67/30	40,38	161,085	161,085	37,149	0,264	1,022	23,288	10,601	1,282	3,114	434,874
0,67/31	43,072	171,823	171,823	34,828	0,247	0,958	21,833	9,939	1,202	2,919	454,523
	B-30: T_{ок}=4, α_p=0,63										
0,63/1	1,346	5,031	5,031	1044,305	7,914	30,67	698,644	318,04	38,46	93,421	2110,981
0,63/2	2,692	10,063	10,063	522,153	3,957	15,335	349,322	159,02	19,23	46,71	1072,605
0,63/3	4,038	15,094	15,094	348,102	2,638	10,223	232,881	106,013	12,82	31,14	734,083
0,63/4	5,384	20,125	20,125	261,076	1,979	7,667	174,661	79,51	9,615	23,355	570,527
0,63/5	6,73	25,157	25,157	208,861	1,583	6,134	139,729	63,608	7,692	18,684	476,959
0,63/6	8,076	30,188	30,188	174,051	1,319	5,112	116,441	53,007	6,41	15,57	418,382
0,63/7	9,422	35,22	35,22	149,186	1,131	4,381	99,806	45,434	5,494	13,346	379,8
0,63/8	10,768	40,251	40,251	130,538	0,989	3,834	87,331	39,755	4,808	11,678	353,717
0,63/9	12,114	45,282	45,282	116,034	0,879	3,408	77,627	35,338	4,273	10,38	335,964
0,63/10	13,46	50,314	50,314	104,431	0,791	3,067	69,864	31,804	3,846	9,342	324,045
0,63/11	14,806	55,345	55,345	94,937	0,719	2,788	63,513	28,913	3,496	8,493	316,366
0,63/12	16,152	60,376	60,376	87,025	0,66	2,556	58,22	26,503	3,205	7,785	311,868
0,63/13	17,498	65,408	65,408	80,331	0,609	2,359	53,742	24,465	2,958	7,186	309,82
0,63/14	18,844	70,439	70,439	74,593	0,565	2,191	49,903	22,717	2,747	6,673	309,691
0,63/15	20,19	75,471	75,471	69,62	0,528	2,045	46,576	21,203	2,564	6,228	311,104
0,63/16	21,536	80,502	80,502	65,269	0,495	1,917	43,665	19,878	2,404	5,839	313,764
0,63/17	22,882	85,533	85,533	61,43	0,466	1,804	41,097	18,708	2,262	5,495	317,453
0,63/18	24,228	90,565	90,565	58,017	0,44	1,704	38,814	17,669	2,137	5,19	322,002
0,63/19	25,574	95,596	95,596	54,963	0,417	1,614	36,771	16,739	2,024	4,917	327,27
0,63/20	26,92	100,627	100,627	52,215	0,396	1,533	34,932	15,902	1,923	4,671	333,152
0,63/21	28,266	105,659	105,659	49,729	0,377	1,46	33,269	15,145	1,831	4,449	339,564
0,63/22	29,612	110,69	110,69	47,468	0,36	1,394	31,757	14,456	1,748	4,246	346,427
0,63/23	30,958	115,722	115,722	45,405	0,344	1,333	30,376	13,828	1,672	4,062	353,688
0,63/24	32,304	120,753	120,753	43,513	0,33	1,278	29,11	13,252	1,603	3,893	361,293
0,63/25	33,65	125,784	125,784	41,772	0,317	1,227	27,946	12,722	1,538	3,737	369,202
0,63/26	34,996	130,816	130,816	40,166	0,304	1,18	26,871	12,232	1,479	3,593	377,381
0,63/27	36,342	135,847	135,847	38,678	0,293	1,136	25,876	11,779	1,424	3,46	385,798
0,63/28	37,688	140,878	140,878	37,297	0,283	1,095	24,952	11,359	1,374	3,336	394,43
0,63/29	39,034	145,91	145,91	36,011	0,273	1,058	24,091	10,967	1,326	3,221	403,254

0,63/30	40,38	150,941	150,941	34,81	0,264	1,022	23,288	10,601	1,282	3,114	412,247
0,63/31	43,072	161,004	161,004	32,635	0,247	0,958	21,833	9,939	1,202	2,919	430,692
B-31: T_{ок}=4, α_p=0,75											
0,75/1	1,346	6,038	6,038	1253,166	7,914	30,67	698,644	318,04	38,46	93,421	2321,856
0,75/2	2,692	12,075	12,075	626,583	3,957	15,335	349,322	159,02	19,23	46,71	1181,059
0,75/3	4,038	18,113	18,113	417,722	2,638	10,223	232,881	106,013	12,82	31,14	809,741
0,75/4	5,384	24,151	24,151	313,292	1,979	7,667	174,661	79,51	9,615	23,355	630,795
0,75/5	6,73	30,188	30,188	250,633	1,583	6,134	139,729	63,608	7,692	18,684	528,793
0,75/6	8,076	36,226	36,226	208,861	1,319	5,112	116,441	53,007	6,41	15,57	465,268
0,75/7	9,422	42,264	42,264	179,024	1,131	4,381	99,806	45,434	5,494	13,346	423,726
0,75/8	10,768	48,301	48,301	156,646	0,989	3,834	87,331	39,755	4,808	11,678	395,925
0,75/9	12,114	54,339	54,339	139,241	0,879	3,408	77,627	35,338	4,273	10,38	377,285
0,75/10	13,46	60,376	60,376	125,317	0,791	3,067	69,864	31,804	3,846	9,342	365,055
0,75/11	14,806	66,414	66,414	113,924	0,719	2,788	63,513	28,913	3,496	8,493	357,491
0,75/12	16,152	72,452	72,452	104,431	0,66	2,556	58,22	26,503	3,205	7,785	353,426
0,75/13	17,498	78,489	78,489	96,397	0,609	2,359	53,742	24,465	2,958	7,186	352,048
0,75/14	18,844	84,527	84,527	89,512	0,565	2,191	49,903	22,717	2,747	6,673	352,786
0,75/15	20,19	90,565	90,565	83,544	0,528	2,045	46,576	21,203	2,564	6,228	355,216
0,75/16	21,536	96,602	96,602	78,323	0,495	1,917	43,665	19,878	2,404	5,839	359,018
0,75/17	22,882	102,64	102,64	73,716	0,466	1,804	41,097	18,708	2,262	5,495	363,953
0,75/18	24,228	108,678	108,678	69,62	0,44	1,704	38,814	17,669	2,137	5,19	369,831
0,75/19	25,574	114,715	114,715	65,956	0,417	1,614	36,771	16,739	2,024	4,917	376,501
0,75/20	26,92	120,753	120,753	62,658	0,396	1,533	34,932	15,902	1,923	4,671	383,847
0,75/21	28,266	126,791	126,791	59,675	0,377	1,46	33,269	15,145	1,831	4,449	391,774
0,75/22	29,612	132,828	132,828	56,962	0,36	1,394	31,757	14,456	1,748	4,246	400,197
0,75/23	30,958	138,866	138,866	54,485	0,344	1,333	30,376	13,828	1,672	4,062	409,056
0,75/24	32,304	144,904	144,904	52,215	0,33	1,278	29,11	13,252	1,603	3,893	418,297
0,75/25	33,65	150,941	150,941	50,127	0,317	1,227	27,946	12,722	1,538	3,737	427,871
0,75/26	34,996	156,979	156,979	48,199	0,304	1,18	26,871	12,232	1,479	3,593	437,74
0,75/27	36,342	163,017	163,017	46,414	0,293	1,136	25,876	11,779	1,424	3,46	447,874
0,75/28	37,688	169,054	169,054	44,756	0,283	1,095	24,952	11,359	1,374	3,336	458,241
0,75/29	39,034	175,092	175,092	43,213	0,273	1,058	24,091	10,967	1,326	3,221	468,82
0,75/30	40,38	181,129	181,129	41,772	0,264	1,022	23,288	10,601	1,282	3,114	479,585
0,75/31	43,072	193,205	193,205	39,161	0,247	0,958	21,833	9,939	1,202	2,919	501,62
B-32: T_{ок}=4, α_p=0,80											
0,80/1	1,346	6,44	6,44	1336,711	7,914	30,67	698,644	318,04	38,46	93,421	2406,205
0,80/2	2,692	12,88	12,88	668,355	3,957	15,335	349,322	159,02	19,23	46,71	1224,441
0,80/3	4,038	19,32	19,32	445,57	2,638	10,223	232,881	106,013	12,82	31,14	840,003
0,80/4	5,384	25,761	25,761	334,178	1,979	7,667	174,661	79,51	9,615	23,355	654,901
0,80/5	6,73	32,201	32,201	267,342	1,583	6,134	139,729	63,608	7,692	18,684	549,528
0,80/6	8,076	38,641	38,641	222,785	1,319	5,112	116,441	53,007	6,41	15,57	484,022
0,80/7	9,422	45,081	45,081	190,959	1,131	4,381	99,806	45,434	5,494	13,346	441,295
0,80/8	10,768	51,521	51,521	167,089	0,989	3,834	87,331	39,755	4,808	11,678	412,808
0,80/9	12,114	57,961	57,961	148,523	0,879	3,408	77,627	35,338	4,273	10,38	393,811
0,80/10	13,46	64,402	64,402	133,671	0,791	3,067	69,864	31,804	3,846	9,342	381,461
0,80/11	14,806	70,842	70,842	121,519	0,719	2,788	63,513	28,913	3,496	8,493	373,942
0,80/12	16,152	77,282	77,282	111,393	0,66	2,556	58,22	26,503	3,205	7,785	370,048
0,80/13	17,498	83,722	83,722	102,824	0,609	2,359	53,742	24,465	2,958	7,186	368,941
0,80/14	18,844	90,162	90,162	95,479	0,565	2,191	49,903	22,717	2,747	6,673	370,023
0,80/15	20,19	96,602	96,602	89,114	0,528	2,045	46,576	21,203	2,564	6,228	372,86
0,80/16	21,536	103,043	103,043	83,544	0,495	1,917	43,665	19,878	2,404	5,839	377,121
0,80/17	22,882	109,483	109,483	78,63	0,466	1,804	41,097	18,708	2,262	5,495	382,553
0,80/18	24,228	115,923	115,923	74,262	0,44	1,704	38,814	17,669	2,137	5,19	388,963
0,80/19	25,574	122,363	122,363	70,353	0,417	1,614	36,771	16,739	2,024	4,917	396,194
0,80/20	26,92	128,803	128,803	66,836	0,396	1,533	34,932	15,902	1,923	4,671	404,125
0,80/21	28,266	135,243	135,243	63,653	0,377	1,46	33,269	15,145	1,831	4,449	412,656
0,80/22	29,612	141,684	141,684	60,76	0,36	1,394	31,757	14,456	1,748	4,246	421,707
0,80/23	30,958	148,124	148,124	58,118	0,344	1,333	30,376	13,828	1,672	4,062	431,205
0,80/24	32,304	154,564	154,564	55,696	0,33	1,278	29,11	13,252	1,603	3,893	441,098
0,80/25	33,65	161,004	161,004	53,468	0,317	1,227	27,946	12,722	1,538	3,737	451,338
0,80/26	34,996	167,444	167,444	51,412	0,304	1,18	26,871	12,232	1,479	3,593	461,883
0,80/27	36,342	173,884	173,884	49,508	0,293	1,136	25,876	11,779	1,424	3,46	472,702

0,80/28	37,688	180,324	180,324	47,74	0,283	1,095	24,952	11,359	1,374	3,336	483,765
0,80/29	39,034	186,765	186,765	46,093	0,273	1,058	24,091	10,967	1,326	3,221	495,046
0,80/30	40,38	193,205	193,205	44,557	0,264	1,022	23,288	10,601	1,282	3,114	506,522
0,80/31	43,072	206,085	206,085	41,772	0,247	0,958	21,833	9,939	1,202	2,919	529,991
B-33: T_{ок}=5, α_p=0,50											
0,50/1	1,346	3,22	3,22	835,444	7,914	30,67	698,644	318,04	38,46	93,421	1898,498
0,50/2	2,692	6,44	6,44	417,722	3,957	15,335	349,322	159,02	19,23	46,71	960,928
0,50/3	4,038	9,66	9,66	278,481	2,638	10,223	232,881	106,013	12,82	31,14	653,594
0,50/4	5,384	12,88	12,88	208,861	1,979	7,667	174,661	79,51	9,615	23,355	503,822
0,50/5	6,73	16,1	16,1	167,089	1,583	6,134	139,729	63,608	7,692	18,684	417,073
0,50/6	8,076	19,32	19,32	139,241	1,319	5,112	116,441	53,007	6,41	15,57	361,836
0,50/7	9,422	22,541	22,541	119,349	1,131	4,381	99,806	45,434	5,494	13,346	324,605
0,50/8	10,768	25,761	25,761	104,431	0,989	3,834	87,331	39,755	4,808	11,678	298,63
0,50/9	12,114	28,981	28,981	92,827	0,879	3,408	77,627	35,338	4,273	10,38	280,155
0,50/10	13,46	32,201	32,201	83,544	0,791	3,067	69,864	31,804	3,846	9,342	266,932
0,50/11	14,806	35,421	35,421	75,949	0,719	2,788	63,513	28,913	3,496	8,493	257,53
0,50/12	16,152	38,641	38,641	69,62	0,66	2,556	58,22	26,503	3,205	7,785	250,993
0,50/13	17,498	41,861	41,861	64,265	0,609	2,359	53,742	24,465	2,958	7,186	246,66
0,50/14	18,844	45,081	45,081	59,675	0,565	2,191	49,903	22,717	2,747	6,673	244,057
0,50/15	20,19	48,301	48,301	55,696	0,528	2,045	46,576	21,203	2,564	6,228	242,84
0,50/16	21,536	51,521	51,521	52,215	0,495	1,917	43,665	19,878	2,404	5,839	242,748
0,50/17	22,882	54,741	54,741	49,144	0,466	1,804	41,097	18,708	2,262	5,495	243,583
0,50/18	24,228	57,961	57,961	46,414	0,44	1,704	38,814	17,669	2,137	5,19	245,191
0,50/19	25,574	61,182	61,182	43,971	0,417	1,614	36,771	16,739	2,024	4,917	247,45
0,50/20	26,92	64,402	64,402	41,772	0,396	1,533	34,932	15,902	1,923	4,671	250,259
0,50/21	28,266	67,622	67,622	39,783	0,377	1,46	33,269	15,145	1,831	4,449	253,544
0,50/22	29,612	70,842	70,842	37,975	0,36	1,394	31,757	14,456	1,748	4,246	257,238
0,50/23	30,958	74,062	74,062	36,324	0,344	1,333	30,376	13,828	1,672	4,062	261,287
0,50/24	32,304	77,282	77,282	34,81	0,33	1,278	29,11	13,252	1,603	3,893	265,648
0,50/25	33,65	80,502	80,502	33,418	0,317	1,227	27,946	12,722	1,538	3,737	270,284
0,50/26	34,996	83,722	83,722	32,132	0,304	1,18	26,871	12,232	1,479	3,593	275,159
0,50/27	36,342	86,942	86,942	30,942	0,293	1,136	25,876	11,779	1,424	3,46	280,252
0,50/28	37,688	90,162	90,162	29,837	0,283	1,095	24,952	11,359	1,374	3,336	285,538
0,50/29	39,034	93,382	93,382	28,808	0,273	1,058	24,091	10,967	1,326	3,221	290,995
0,50/30	40,38	96,602	96,602	27,848	0,264	1,022	23,288	10,601	1,282	3,114	296,607
0,50/31	43,072	103,043	103,043	26,108	0,247	0,958	21,833	9,939	1,202	2,919	308,243
B-34: T_{ок}=5, α_p=0,33											
0,33/1	1,346	2,145	2,145	556,406	7,914	30,67	698,644	318,04	38,46	93,421	1617,31
0,33/2	2,692	4,289	4,289	278,203	3,957	15,335	349,322	159,02	19,23	46,71	817,107
0,33/3	4,038	6,434	6,434	185,469	2,638	10,223	232,881	106,013	12,82	31,14	554,13
0,33/4	5,384	8,578	8,578	139,101	1,979	7,667	174,661	79,51	9,615	23,355	425,458
0,33/5	6,73	10,723	10,723	111,281	1,583	6,134	139,729	63,608	7,692	18,684	350,511
0,33/6	8,076	12,867	12,867	92,734	1,319	5,112	116,441	53,007	6,41	15,57	302,423
0,33/7	9,422	15,012	15,012	79,487	1,131	4,381	99,806	45,434	5,494	13,346	269,685
0,33/8	10,768	17,157	17,157	69,551	0,989	3,834	87,331	39,755	4,808	11,678	246,542
0,33/9	12,114	19,301	19,301	61,823	0,879	3,408	77,627	35,338	4,273	10,38	229,791
0,33/10	13,46	21,446	21,446	55,641	0,791	3,067	69,864	31,804	3,846	9,342	217,519
0,33/11	14,806	23,59	23,59	50,582	0,719	2,788	63,513	28,913	3,496	8,493	208,501
0,33/12	16,152	25,735	25,735	46,367	0,66	2,556	58,22	26,503	3,205	7,785	201,928
0,33/13	17,498	27,879	27,879	42,8	0,609	2,359	53,742	24,465	2,958	7,186	197,231
0,33/14	18,844	30,024	30,024	39,743	0,565	2,191	49,903	22,717	2,747	6,673	194,011
0,33/15	20,19	32,169	32,169	37,094	0,528	2,045	46,576	21,203	2,564	6,228	191,974
0,33/16	21,536	34,313	34,313	34,775	0,495	1,917	43,665	19,878	2,404	5,839	190,892
0,33/17	22,882	36,458	36,458	32,73	0,466	1,804	41,097	18,708	2,262	5,495	190,603
0,33/18	24,228	38,602	38,602	30,911	0,44	1,704	38,814	17,669	2,137	5,19	190,97
0,33/19	25,574	40,747	40,747	29,285	0,417	1,614	36,771	16,739	2,024	4,917	191,894
0,33/20	26,92	42,891	42,891	27,82	0,396	1,533	34,932	15,902	1,923	4,671	193,285
0,33/21	28,266	45,036	45,036	26,496	0,377	1,46	33,269	15,145	1,831	4,449	195,085
0,33/22	29,612	47,181	47,181	25,291	0,36	1,394	31,757	14,456	1,748	4,246	197,232
0,33/23	30,958	49,325	49,325	24,192	0,344	1,333	30,376	13,828	1,672	4,062	199,681
0,33/24	32,304	51,47	51,47	23,184	0,33	1,278	29,11	13,252	1,603	3,893	202,398
0,33/25	33,65	53,614	53,614	22,256	0,317	1,227	27,946	12,722	1,538	3,737	205,346

0,33/26	34,996	55,759	55,759	21,4	0,304	1,18	26,871	12,232	1,479	3,593	208,501
0,33/27	36,342	57,903	57,903	20,608	0,293	1,136	25,876	11,779	1,424	3,46	211,84
0,33/28	37,688	60,048	60,048	19,872	0,283	1,095	24,952	11,359	1,374	3,336	215,345
0,33/29	39,034	62,193	62,193	19,186	0,273	1,058	24,091	10,967	1,326	3,221	218,995
0,33/30	40,38	64,337	64,337	18,547	0,264	1,022	23,288	10,601	1,282	3,114	222,776
0,33/31	43,072	68,626	68,626	17,388	0,247	0,958	21,833	9,939	1,202	2,919	230,689
B-35: T_{ок}=5, α_p=0,25											
0,25/1	1,346	1,61	1,61	417,722	7,914	30,67	698,644	318,04	38,46	93,421	1477,556
0,25/2	2,692	3,22	3,22	208,861	3,957	15,335	349,322	159,02	19,23	46,71	745,627
0,25/3	4,038	4,83	4,83	139,241	2,638	10,223	232,881	106,013	12,82	31,14	504,694
0,25/4	5,384	6,44	6,44	104,431	1,979	7,667	174,661	79,51	9,615	23,355	386,512
0,25/5	6,73	8,05	8,05	83,544	1,583	6,134	139,729	63,608	7,692	18,684	317,428
0,25/6	8,076	9,66	9,66	69,62	1,319	5,112	116,441	53,007	6,41	15,57	272,895
0,25/7	9,422	11,27	11,27	59,675	1,131	4,381	99,806	45,434	5,494	13,346	242,389
0,25/8	10,768	12,88	12,88	52,215	0,989	3,834	87,331	39,755	4,808	11,678	220,652
0,25/9	12,114	14,49	14,49	46,414	0,879	3,408	77,627	35,338	4,273	10,38	204,76
0,25/10	13,46	16,1	16,1	41,772	0,791	3,067	69,864	31,804	3,846	9,342	192,958
0,25/11	14,806	17,71	17,71	37,975	0,719	2,788	63,513	28,913	3,496	8,493	184,134
0,25/12	16,152	19,32	19,32	34,81	0,66	2,556	58,22	26,503	3,205	7,785	177,541
0,25/13	17,498	20,931	20,931	32,132	0,609	2,359	53,742	24,465	2,958	7,186	172,667
0,25/14	18,844	22,541	22,541	29,837	0,565	2,191	49,903	22,717	2,747	6,673	169,139
0,25/15	20,19	24,151	24,151	27,848	0,528	2,045	46,576	21,203	2,564	6,228	166,692
0,25/16	21,536	25,761	25,761	26,108	0,495	1,917	43,665	19,878	2,404	5,839	165,121
0,25/17	22,882	27,371	27,371	24,572	0,466	1,804	41,097	18,708	2,262	5,495	164,271
0,25/18	24,228	28,981	28,981	23,207	0,44	1,704	38,814	17,669	2,137	5,19	164,024
0,25/19	25,574	30,591	30,591	21,985	0,417	1,614	36,771	16,739	2,024	4,917	164,282
0,25/20	26,92	32,201	32,201	20,886	0,396	1,533	34,932	15,902	1,923	4,671	164,971
0,25/21	28,266	33,811	33,811	19,892	0,377	1,46	33,269	15,145	1,831	4,449	166,031
0,25/22	29,612	35,421	35,421	18,987	0,36	1,394	31,757	14,456	1,748	4,246	167,408
0,25/23	30,958	37,031	37,031	18,162	0,344	1,333	30,376	13,828	1,672	4,062	169,063
0,25/24	32,304	38,641	38,641	17,405	0,33	1,278	29,11	13,252	1,603	3,893	170,961
0,25/25	33,65	40,251	40,251	16,709	0,317	1,227	27,946	12,722	1,538	3,737	173,073
0,25/26	34,996	41,861	41,861	16,066	0,304	1,18	26,871	12,232	1,479	3,593	175,371
0,25/27	36,342	43,471	43,471	15,471	0,293	1,136	25,876	11,779	1,424	3,46	177,839
0,25/28	37,688	45,081	45,081	14,919	0,283	1,095	24,952	11,359	1,374	3,336	180,458
0,25/29	39,034	46,691	46,691	14,404	0,273	1,058	24,091	10,967	1,326	3,221	183,209
0,25/30	40,38	48,301	48,301	13,924	0,264	1,022	23,288	10,601	1,282	3,114	186,081
0,25/31	43,072	51,521	51,521	13,054	0,247	0,958	21,833	9,939	1,202	2,919	192,145
B-36: T_{ок}=5, α_p=0,20											
0,20/1	1,346	1,288	1,288	334,178	7,914	30,67	698,644	318,04	38,46	93,421	1393,368
0,20/2	2,692	2,576	2,576	167,089	3,957	15,335	349,322	159,02	19,23	46,71	702,567
0,20/3	4,038	3,864	3,864	111,393	2,638	10,223	232,881	106,013	12,82	31,14	474,914
0,20/4	5,384	5,152	5,152	83,544	1,979	7,667	174,661	79,51	9,615	23,355	363,049
0,20/5	6,73	6,44	6,44	66,836	1,583	6,134	139,729	63,608	7,692	18,684	297,5
0,20/6	8,076	7,728	7,728	55,696	1,319	5,112	116,441	53,007	6,41	15,57	255,107
0,20/7	9,422	9,016	9,016	47,74	1,131	4,381	99,806	45,434	5,494	13,346	225,946
0,20/8	10,768	10,304	10,304	41,772	0,989	3,834	87,331	39,755	4,808	11,678	205,057
0,20/9	12,114	11,592	11,592	37,131	0,879	3,408	77,627	35,338	4,273	10,38	189,681
0,20/10	13,46	12,88	12,88	33,418	0,791	3,067	69,864	31,804	3,846	9,342	178,164
0,20/11	14,806	14,168	14,168	30,38	0,719	2,788	63,513	28,913	3,496	8,493	169,455
0,20/12	16,152	15,456	15,456	27,848	0,66	2,556	58,22	26,503	3,205	7,785	162,851
0,20/13	17,498	16,744	16,744	25,706	0,609	2,359	53,742	24,465	2,958	7,186	157,867
0,20/14	18,844	18,032	18,032	23,87	0,565	2,191	49,903	22,717	2,747	6,673	154,154
0,20/15	20,19	19,32	19,32	22,279	0,528	2,045	46,576	21,203	2,564	6,228	151,461
0,20/16	21,536	20,609	20,609	20,886	0,495	1,917	43,665	19,878	2,404	5,839	149,595
0,20/17	22,882	21,897	21,897	19,658	0,466	1,804	41,097	18,708	2,262	5,495	148,409
0,20/18	24,228	23,185	23,185	18,565	0,44	1,704	38,814	17,669	2,137	5,19	147,79
0,20/19	25,574	24,473	24,473	17,588	0,417	1,614	36,771	16,739	2,024	4,917	147,649
0,20/20	26,92	25,761	25,761	16,709	0,396	1,533	34,932	15,902	1,923	4,671	147,914
0,20/21	28,266	27,049	27,049	15,913	0,377	1,46	33,269	15,145	1,831	4,449	148,528
0,20/22	29,612	28,337	28,337	15,19	0,36	1,394	31,757	14,456	1,748	4,246	149,443
0,20/23	30,958	29,625	29,625	14,529	0,344	1,333	30,376	13,828	1,672	4,062	150,618

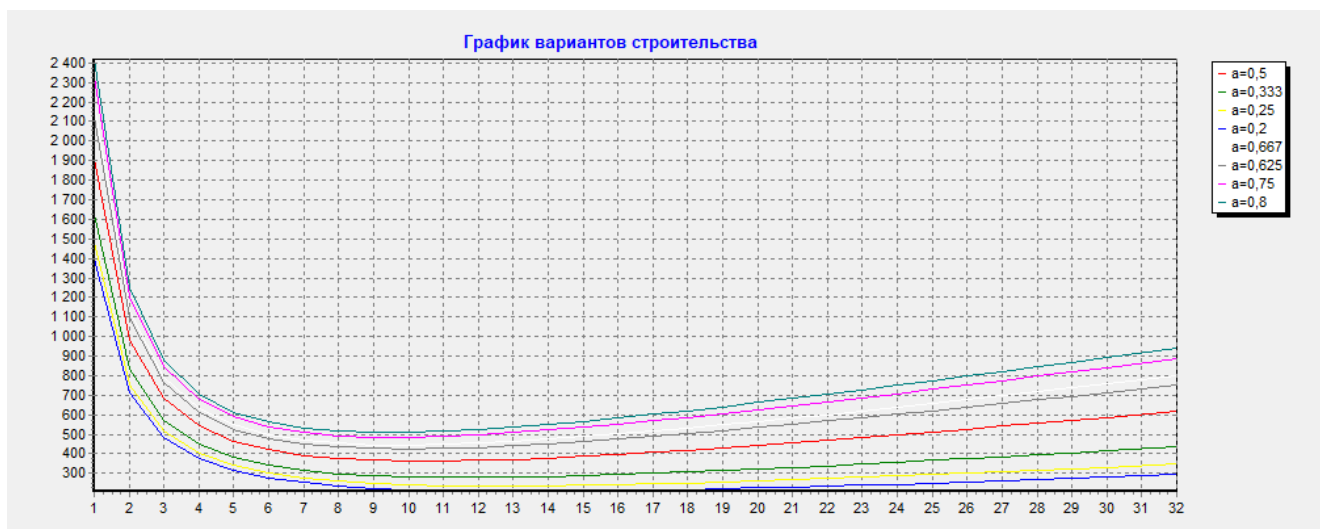
0,20/24	32,304	30,913	30,913	13,924	0,33	1,278	29,11	13,252	1,603	3,893	152,024
0,20/25	33,65	32,201	32,201	13,367	0,317	1,227	27,946	12,722	1,538	3,737	153,631
0,20/26	34,996	33,489	33,489	12,853	0,304	1,18	26,871	12,232	1,479	3,593	155,414
0,20/27	36,342	34,777	34,777	12,377	0,293	1,136	25,876	11,779	1,424	3,46	157,357
0,20/28	37,688	36,065	36,065	11,935	0,283	1,095	24,952	11,359	1,374	3,336	159,442
0,20/29	39,034	37,353	37,353	11,523	0,273	1,058	24,091	10,967	1,326	3,221	161,652
0,20/30	40,38	38,641	38,641	11,139	0,264	1,022	23,288	10,601	1,282	3,114	163,976
0,20/31	43,072	41,217	41,217	10,443	0,247	0,958	21,833	9,939	1,202	2,919	168,926
B-37: T_{ок}=5, α_p=0,67											
0,67/1	1,346	4,296	4,296	1114,483	7,914	30,67	698,644	318,04	38,46	93,421	2179,689
0,67/2	2,692	8,591	8,591	557,241	3,957	15,335	349,322	159,02	19,23	46,71	1104,749
0,67/3	4,038	12,887	12,887	371,494	2,638	10,223	232,881	106,013	12,82	31,14	753,061
0,67/4	5,384	17,182	17,182	278,621	1,979	7,667	174,661	79,51	9,615	23,355	582,186
0,67/5	6,73	21,478	21,478	222,897	1,583	6,134	139,729	63,608	7,692	18,684	483,637
0,67/6	8,076	25,774	25,774	185,747	1,319	5,112	116,441	53,007	6,41	15,57	421,25
0,67/7	9,422	30,069	30,069	159,212	1,131	4,381	99,806	45,434	5,494	13,346	379,524
0,67/8	10,768	34,365	34,365	139,31	0,989	3,834	87,331	39,755	4,808	11,678	350,717
0,67/9	12,114	38,66	38,66	123,831	0,879	3,408	77,627	35,338	4,273	10,38	330,517
0,67/10	13,46	42,956	42,956	111,448	0,791	3,067	69,864	31,804	3,846	9,342	316,346
0,67/11	14,806	47,251	47,251	101,317	0,719	2,788	63,513	28,913	3,496	8,493	306,558
0,67/12	16,152	51,547	51,547	92,874	0,66	2,556	58,22	26,503	3,205	7,785	300,059
0,67/13	17,498	55,843	55,843	85,729	0,609	2,359	53,742	24,465	2,958	7,186	296,088
0,67/14	18,844	60,138	60,138	79,606	0,565	2,191	49,903	22,717	2,747	6,673	294,102
0,67/15	20,19	64,434	64,434	74,299	0,528	2,045	46,576	21,203	2,564	6,228	293,709
0,67/16	21,536	68,729	68,729	69,655	0,495	1,917	43,665	19,878	2,404	5,839	294,604
0,67/17	22,882	73,025	73,025	65,558	0,466	1,804	41,097	18,708	2,262	5,495	296,565
0,67/18	24,228	77,321	77,321	61,916	0,44	1,704	38,814	17,669	2,137	5,19	299,413
0,67/19	25,574	81,616	81,616	58,657	0,417	1,614	36,771	16,739	2,024	4,917	303,004
0,67/20	26,92	85,912	85,912	55,724	0,396	1,533	34,932	15,902	1,923	4,671	307,231
0,67/21	28,266	90,207	90,207	53,071	0,377	1,46	33,269	15,145	1,831	4,449	312,002
0,67/22	29,612	94,503	94,503	50,658	0,36	1,394	31,757	14,456	1,748	4,246	317,243
0,67/23	30,958	98,798	98,798	48,456	0,344	1,333	30,376	13,828	1,672	4,062	322,891
0,67/24	32,304	103,094	103,094	46,437	0,33	1,278	29,11	13,252	1,603	3,893	328,899
0,67/25	33,65	107,39	107,39	44,579	0,317	1,227	27,946	12,722	1,538	3,737	335,221
0,67/26	34,996	111,685	111,685	42,865	0,304	1,18	26,871	12,232	1,479	3,593	341,818
0,67/27	36,342	115,981	115,981	41,277	0,293	1,136	25,876	11,779	1,424	3,46	348,665
0,67/28	37,688	120,276	120,276	39,803	0,283	1,095	24,952	11,359	1,374	3,336	355,732
0,67/29	39,034	124,572	124,572	38,43	0,273	1,058	24,091	10,967	1,326	3,221	362,997
0,67/30	40,38	128,868	128,868	37,149	0,264	1,022	23,288	10,601	1,282	3,114	370,44
0,67/31	43,072	137,459	137,459	34,828	0,247	0,958	21,833	9,939	1,202	2,919	385,795
B-38: T_{ок}=5, α_p=0,63											
0,63/1	1,346	4,025	4,025	1044,305	7,914	30,67	698,644	318,04	38,46	93,421	2108,969
0,63/2	2,692	8,05	8,05	522,153	3,957	15,335	349,322	159,02	19,23	46,71	1068,579
0,63/3	4,038	12,075	12,075	348,102	2,638	10,223	232,881	106,013	12,82	31,14	728,045
0,63/4	5,384	16,1	16,1	261,076	1,979	7,667	174,661	79,51	9,615	23,355	562,477
0,63/5	6,73	20,125	20,125	208,861	1,583	6,134	139,729	63,608	7,692	18,684	466,895
0,63/6	8,076	24,151	24,151	174,051	1,319	5,112	116,441	53,007	6,41	15,57	406,308
0,63/7	9,422	28,176	28,176	149,186	1,131	4,381	99,806	45,434	5,494	13,346	365,712
0,63/8	10,768	32,201	32,201	130,538	0,989	3,834	87,331	39,755	4,808	11,678	337,617
0,63/9	12,114	36,226	36,226	116,034	0,879	3,408	77,627	35,338	4,273	10,38	317,852
0,63/10	13,46	40,251	40,251	104,431	0,791	3,067	69,864	31,804	3,846	9,342	303,919
0,63/11	14,806	44,276	44,276	94,937	0,719	2,788	63,513	28,913	3,496	8,493	294,228
0,63/12	16,152	48,301	48,301	87,025	0,66	2,556	58,22	26,503	3,205	7,785	287,718
0,63/13	17,498	52,326	52,326	80,331	0,609	2,359	53,742	24,465	2,958	7,186	283,656
0,63/14	18,844	56,351	56,351	74,593	0,565	2,191	49,903	22,717	2,747	6,673	281,515
0,63/15	20,19	60,376	60,376	69,62	0,528	2,045	46,576	21,203	2,564	6,228	280,914
0,63/16	21,536	64,402	64,402	65,269	0,495	1,917	43,665	19,878	2,404	5,839	281,564
0,63/17	22,882	68,427	68,427	61,43	0,466	1,804	41,097	18,708	2,262	5,495	283,241
0,63/18	24,228	72,452	72,452	58,017	0,44	1,704	38,814	17,669	2,137	5,19	285,776
0,63/19	25,574	76,477	76,477	54,963	0,417	1,614	36,771	16,739	2,024	4,917	289,032
0,63/20	26,92	80,502	80,502	52,215	0,396	1,533	34,932	15,902	1,923	4,671	292,902
0,63/21	28,266	84,527	84,527	49,729	0,377	1,46	33,269	15,145	1,831	4,449	297,3

0,63/22	29,612	88,552	88,552	47,468	0,36	1,394	31,757	14,456	1,748	4,246	302,151
0,63/23	30,958	92,577	92,577	45,405	0,344	1,333	30,376	13,828	1,672	4,062	307,398
0,63/24	32,304	96,602	96,602	43,513	0,33	1,278	29,11	13,252	1,603	3,893	312,991
0,63/25	33,65	100,627	100,627	41,772	0,317	1,227	27,946	12,722	1,538	3,737	318,888
0,63/26	34,996	104,653	104,653	40,166	0,304	1,18	26,871	12,232	1,479	3,593	325,055
0,63/27	36,342	108,678	108,678	38,678	0,293	1,136	25,876	11,779	1,424	3,46	331,46
0,63/28	37,688	112,703	112,703	37,297	0,283	1,095	24,952	11,359	1,374	3,336	338,08
0,63/29	39,034	116,728	116,728	36,011	0,273	1,058	24,091	10,967	1,326	3,221	344,89
0,63/30	40,38	120,753	120,753	34,81	0,264	1,022	23,288	10,601	1,282	3,114	351,871
0,63/31	43,072	128,803	128,803	32,635	0,247	0,958	21,833	9,939	1,202	2,919	366,29
B-39: T_{ок}=5, α_p=0,75											
0,75/1	1,346	4,83	4,83	1253,166	7,914	30,67	698,644	318,04	38,46	93,421	2319,44
0,75/2	2,692	9,66	9,66	626,583	3,957	15,335	349,322	159,02	19,23	46,71	1176,229
0,75/3	4,038	14,49	14,49	417,722	2,638	10,223	232,881	106,013	12,82	31,14	802,495
0,75/4	5,384	19,32	19,32	313,292	1,979	7,667	174,661	79,51	9,615	23,355	621,133
0,75/5	6,73	24,151	24,151	250,633	1,583	6,134	139,729	63,608	7,692	18,684	516,719
0,75/6	8,076	28,981	28,981	208,861	1,319	5,112	116,441	53,007	6,41	15,57	450,778
0,75/7	9,422	33,811	33,811	179,024	1,131	4,381	99,806	45,434	5,494	13,346	406,82
0,75/8	10,768	38,641	38,641	156,646	0,989	3,834	87,331	39,755	4,808	11,678	376,605
0,75/9	12,114	43,471	43,471	139,241	0,879	3,408	77,627	35,338	4,273	10,38	355,549
0,75/10	13,46	48,301	48,301	125,317	0,791	3,067	69,864	31,804	3,846	9,342	340,905
0,75/11	14,806	53,131	53,131	113,924	0,719	2,788	63,513	28,913	3,496	8,493	330,925
0,75/12	16,152	57,961	57,961	104,431	0,66	2,556	58,22	26,503	3,205	7,785	324,444
0,75/13	17,498	62,792	62,792	96,397	0,609	2,359	53,742	24,465	2,958	7,186	320,654
0,75/14	18,844	67,622	67,622	89,512	0,565	2,191	49,903	22,717	2,747	6,673	318,976
0,75/15	20,19	72,452	72,452	83,544	0,528	2,045	46,576	21,203	2,564	6,228	318,99
0,75/16	21,536	77,282	77,282	78,323	0,495	1,917	43,665	19,878	2,404	5,839	320,378
0,75/17	22,882	82,112	82,112	73,716	0,466	1,804	41,097	18,708	2,262	5,495	322,897
0,75/18	24,228	86,942	86,942	69,62	0,44	1,704	38,814	17,669	2,137	5,19	326,359
0,75/19	25,574	91,772	91,772	65,956	0,417	1,614	36,771	16,739	2,024	4,917	330,615
0,75/20	26,92	96,602	96,602	62,658	0,396	1,533	34,932	15,902	1,923	4,671	335,545
0,75/21	28,266	101,433	101,433	59,675	0,377	1,46	33,269	15,145	1,831	4,449	341,058
0,75/22	29,612	106,263	106,263	56,962	0,36	1,394	31,757	14,456	1,748	4,246	347,067
0,75/23	30,958	111,093	111,093	54,485	0,344	1,333	30,376	13,828	1,672	4,062	353,51
0,75/24	32,304	115,923	115,923	52,215	0,33	1,278	29,11	13,252	1,603	3,893	360,335
0,75/25	33,65	120,753	120,753	50,127	0,317	1,227	27,946	12,722	1,538	3,737	367,495
0,75/26	34,996	125,583	125,583	48,199	0,304	1,18	26,871	12,232	1,479	3,593	374,948
0,75/27	36,342	130,413	130,413	46,414	0,293	1,136	25,876	11,779	1,424	3,46	382,666
0,75/28	37,688	135,243	135,243	44,756	0,283	1,095	24,952	11,359	1,374	3,336	390,619
0,75/29	39,034	140,073	140,073	43,213	0,273	1,058	24,091	10,967	1,326	3,221	398,782
0,75/30	40,38	144,904	144,904	41,772	0,264	1,022	23,288	10,601	1,282	3,114	407,135
0,75/31	43,072	154,564	154,564	39,161	0,247	0,958	21,833	9,939	1,202	2,919	424,338
B-40: T_{ок}=5, α_p=0,80											
0,80/1	1,346	5,152	5,152	1336,711	7,914	30,67	698,644	318,04	38,46	93,421	2403,629
0,80/2	2,692	10,304	10,304	668,355	3,957	15,335	349,322	159,02	19,23	46,71	1219,289
0,80/3	4,038	15,456	15,456	445,57	2,638	10,223	232,881	106,013	12,82	31,14	832,275
0,80/4	5,384	20,609	20,609	334,178	1,979	7,667	174,661	79,51	9,615	23,355	644,597
0,80/5	6,73	25,761	25,761	267,342	1,583	6,134	139,729	63,608	7,692	18,684	536,648
0,80/6	8,076	30,913	30,913	222,785	1,319	5,112	116,441	53,007	6,41	15,57	468,566
0,80/7	9,422	36,065	36,065	190,959	1,131	4,381	99,806	45,434	5,494	13,346	423,263
0,80/8	10,768	41,217	41,217	167,089	0,989	3,834	87,331	39,755	4,808	11,678	392,2
0,80/9	12,114	46,369	46,369	148,523	0,879	3,408	77,627	35,338	4,273	10,38	370,627
0,80/10	13,46	51,521	51,521	133,671	0,791	3,067	69,864	31,804	3,846	9,342	355,699
0,80/11	14,806	56,673	56,673	121,519	0,719	2,788	63,513	28,913	3,496	8,493	345,604
0,80/12	16,152	61,826	61,826	111,393	0,66	2,556	58,22	26,503	3,205	7,785	339,136
0,80/13	17,498	66,978	66,978	102,824	0,609	2,359	53,742	24,465	2,958	7,186	335,453
0,80/14	18,844	72,13	72,13	95,479	0,565	2,191	49,903	22,717	2,747	6,673	333,959
0,80/15	20,19	77,282	77,282	89,114	0,528	2,045	46,576	21,203	2,564	6,228	334,22
0,80/16	21,536	82,434	82,434	83,544	0,495	1,917	43,665	19,878	2,404	5,839	335,903
0,80/17	22,882	87,586	87,586	78,63	0,466	1,804	41,097	18,708	2,262	5,495	338,759
0,80/18	24,228	92,738	92,738	74,262	0,44	1,704	38,814	17,669	2,137	5,19	342,593
0,80/19	25,574	97,89	97,89	70,353	0,417	1,614	36,771	16,739	2,024	4,917	347,248

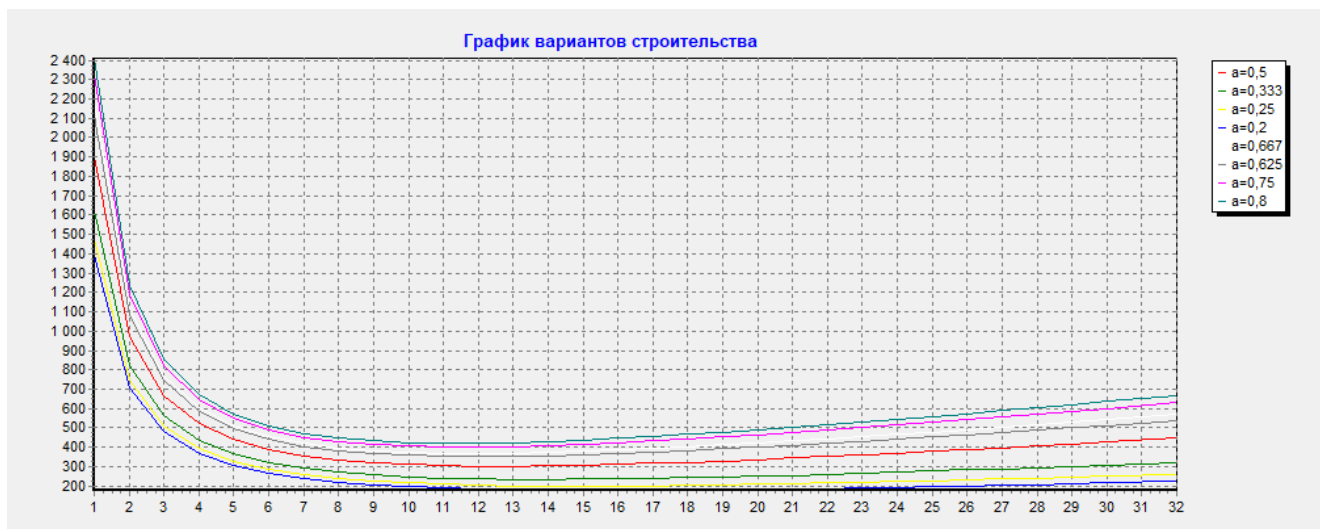
0,80/20	26,92	103,043	103,043	66,836	0,396	1,533	34,932	15,902	1,923	4,671	352,605
0,80/21	28,266	108,195	108,195	63,653	0,377	1,46	33,269	15,145	1,831	4,449	358,56
0,80/22	29,612	113,347	113,347	60,76	0,36	1,394	31,757	14,456	1,748	4,246	365,033
0,80/23	30,958	118,499	118,499	58,118	0,344	1,333	30,376	13,828	1,672	4,062	371,955
0,80/24	32,304	123,651	123,651	55,696	0,33	1,278	29,11	13,252	1,603	3,893	379,272
0,80/25	33,65	128,803	128,803	53,468	0,317	1,227	27,946	12,722	1,538	3,737	386,936
0,80/26	34,996	133,955	133,955	51,412	0,304	1,18	26,871	12,232	1,479	3,593	394,905
0,80/27	36,342	139,107	139,107	49,508	0,293	1,136	25,876	11,779	1,424	3,46	403,148
0,80/28	37,688	144,26	144,26	47,74	0,283	1,095	24,952	11,359	1,374	3,336	411,637
0,80/29	39,034	149,412	149,412	46,093	0,273	1,058	24,091	10,967	1,326	3,221	420,34
0,80/30	40,38	154,564	154,564	44,557	0,264	1,022	23,288	10,601	1,282	3,114	429,24
0,80/31	43,072	164,868	164,868	41,772	0,247	0,958	21,833	9,939	1,202	2,919	447,557

Приложение Б

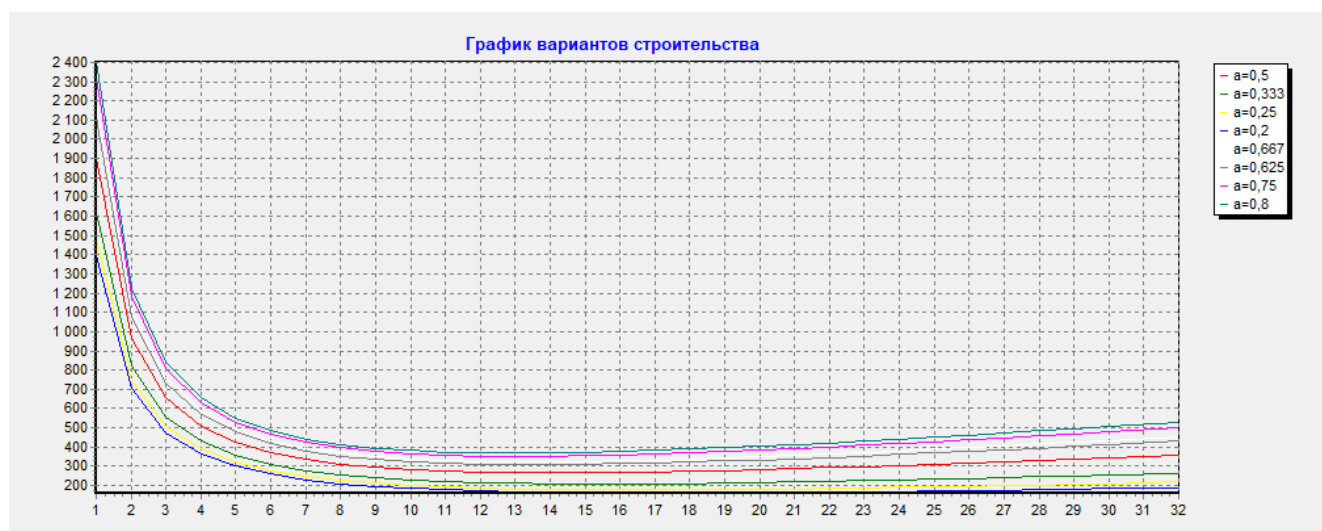
2 год



3 год



4 год



5 год

