МИНИСТЕРСТВО НАУКИ И ВЫСШЕГО ОБРАЗОВАНИЯ РФ

ФЕДЕРАЛЬНОЕ ГОСУДАРСТВЕННОЕ БЮДЖЕТНОЕ ОБРАЗОВАТЕЛЬНОЕ УЧРЕЖДЕНИЕ ВЫСШЕГО ОБРАЗОВАНИЯ

«ПЕНЗЕНСКИЙ ГОСУДАРСТВЕННЫЙ УНИВЕРСИТЕТ АРХИТЕКТУРЫ И СТРОИТЕЛЬСТВА»

Институт экономики и менеджмента

Кафедра «Экономика, организация и управление производством»

РАСЧЁТНО-ГРАФИЧЕСКАЯ РАБОТА

по дисциплине «Организация и управление производственной деятельностью» на тему:

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

Автор работы: Возов Н. А.

Группа: 22СТ1м

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

Направление: 08.04.01 «Строительство»

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

Работа защищена

Содержание

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

1. Исходные данные

Таблица 1.1.

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

Нормативный срок $t_{\rm H}$ продолжительности строительства объекта

$$t_{\rm H}=t_{\rm \Pi}+t_{\rm p\Pi}+t_{\rm \Pi p},$$

где $t_{\rm n}$ – подготовительный период;

 $t_{\rm pn}$ – период развёртывания процесса по объекту;

 $t_{\rm np}$ – период возведения здания.

$$t_{\Pi} = (0.25 - 0.3)t_{\Pi p} = 0.3 \cdot 13 = 3.9$$
 мес; $t_{p\Pi} = (0.1 - 0.15)t_{\Pi p} = 0.15 \cdot 13 = 1.95$ мес; $t_{H} = 3.9 + 1.95 + 13 = 18.85 \approx 19$ мес.

2. Определение оптимальной продолжительности возведения здания

- 1. Расчёт 1 варианта (характер распределения вложений равномерный $\alpha_{\rm p}=0.5$; период окупаемости базовый T=6.25 лет).
 - 1.1. Расчёт снижающих затрат.

$$S_1 = \frac{\mathrm{HP_1}t_\mathrm{p}}{t_\mathrm{H}} = \frac{\alpha_1\alpha_2\alpha_3\alpha_\mathrm{H}Kt_\mathrm{p}}{t_\mathrm{H}} = \frac{0.95\cdot 0.22\cdot 0.5\cdot 1.2\cdot 147.11}{19} = 0.979,$$

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

 α_1 — коэффициент, показывающий долю сметной стоимости строительномонтажных работ в общих капитальных вложениях на объект;

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

 α_3 – коэффициент, отражающий долю анализируемой части накладных расходов;

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

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

Таблица 2.1.

Const	$t_{\rm p}$, мес.	S_1 , млн. руб.
	1	0,979
	2	1,957
	3	2,936
	4	3,915
0,979	5	4,893
	6	5,872
	7	6,851
	8	7,829
	9	8,808

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

Размер затрат в незавершенное производство S_2

$$S_2 = \frac{\alpha_{\rm p} E_{\rm H1} \alpha_{\rm H} K t_{\rm p}}{F_{\rm m}} = \frac{0.5 \cdot 0.16 \cdot 147,11 \cdot 1.2}{12} = 1,177,$$

где $E_{\rm H1}$ — нормативный коэффициент эффективности капитальных вложений, равный 0.16;

 $\alpha_{\rm p}$ – коэффициент, характеризующий вид распределения капитальных вложений K.

Таблица 2.2.

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

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

$$S_3 = \frac{\alpha_{\rm p} E_{{\scriptscriptstyle H}2} \alpha_{{\scriptscriptstyle H}} K t_{\rm p}}{F_{{\scriptscriptstyle \Pi}}} = \frac{0.5 \cdot 0.25 \cdot 147,11 \cdot 1.2}{12} = 1,839,$$

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

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

1.2. Расчёт возрастающих затрат.

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

$$S_4 = \frac{\text{HP}_2 t_{\text{H}}}{K_{\text{r1}} t_{\text{p}}} = \frac{\alpha_1 \alpha_2 \alpha_{\text{M}} \alpha_{\text{p}}' K t_{\text{H}}}{K_{\text{r1}} t_{\text{p}}} = \frac{0.95 \cdot 0.22 \cdot 1.2 \cdot 0.34 \cdot 147.11 \cdot 19}{0.87} = 271.795,$$

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;

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

Таблица 2.4.

Const	t_{p} , мес.	\mathcal{S}_4 , млн. руб.
	1	271,795
	2	135,897
	3	90,598
	4	67,949
	5	54,359
	6	45,299
271,795	7	38,828
	8	33,974
	9	30,199
	10	27,179
	11	24,709
	12	22,650
	13	20,907

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

Заработная плата рабочих S_5 с учетом применения премиальных систем

$$S_5 = \frac{\alpha_4 \alpha_5 \alpha_{\text{H}} Q_i F_{\text{A}} C_1}{t_{\text{D}}} = 0.01 \cdot 1 \cdot 1.2 \cdot 12650 \cdot 12 \cdot 0.002 = 3.643,$$

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

 α_5 — коэффициент, учитывающий часть рабочих, находящихся на премиальной оплате труда, принимаем 1,00;

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

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

Таблица 2.5.

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

Расходы по эксплуатации машин и механизмов S_6

$$S_6 = \sum_{i=1}^{m} \frac{V_{\text{M}} \alpha_{\text{M}} 3_{\text{M}}}{P_i n \alpha_6 K_{\text{F2}} \beta_1 t_{\text{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{630 \cdot 1,2 \cdot 0,2}{35 \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{630 \cdot 1,2 \cdot 0,2}{35 \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{630 \cdot 1,2 \cdot 0,2}{35 \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{630 \cdot 1,2 \cdot 0,2}{35 \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{630 \cdot 1,2 \cdot 0,2}{35 \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{630 \cdot 1,2 \cdot 0,2}{35 \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{630 \cdot 1,2 \cdot 0,2}{35 \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{630 \cdot 1,2 \cdot 0,2}{35 \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{630 \cdot 1,2 \cdot 0,2}{35 \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{630 \cdot 1,2 \cdot 0,2}{35 \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{630 \cdot 1,2 \cdot 0,2}{35 \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{630 \cdot 1,2 \cdot 0,2}{35 \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{630 \cdot 1,2 \cdot 0,2}{35 \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{630 \cdot 1,2 \cdot 0,2}{35 \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{630 \cdot 1,2 \cdot 0,2}{35 \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{630 \cdot 1,2 \cdot 0,2}{35 \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{630 \cdot 1,2 \cdot 0,2}{35 \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{630 \cdot 1,2 \cdot 0,2}{35 \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{630 \cdot 1,2 \cdot 0,2}{35 \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{630 \cdot 1,2 \cdot 0,2}{35 \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{630 \cdot 1,2 \cdot 0,2}{35 \cdot 0,6 \cdot 0,91 \cdot 0,97} + \frac{630 \cdot 0,2}{35 \cdot 0,6$$

$$+\frac{3600 \cdot 1,2 \cdot 0,15}{500 \cdot 0.6 \cdot 0.91 \cdot 0.97} = 21,48,$$

где $V_{\rm M}$ – объем строительных механизированных работ в физических единицах (м³);

 $3_{\rm M}$ – 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_{r2} — коэффициент надежности работы строительных машин (0,90-0,91, принимаем 0,9);

 β_1 — коэффициент, учитывающий увеличение единовременных затрат на транспорте средства при более интенсивном потреблении материалов и изделий, принимаем 0,97.

Таблица 2.6.

Const	$t_{\rm p}$, мес.	<i>S</i> ₆ , млн. руб.
	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
21,48	10	2,148
	11	1,953
	12	1,790
	13	1,652
	14	1,534
	15	1,432
	16	1,342
	17	1,264
	18	1,193
	19	1,131

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

$$S_7 = \frac{3_2 Q_i \alpha_{\text{H}}}{\alpha_7 n t_{\text{p}}} = \frac{0.03 \cdot 12650 \cdot 1.2}{1.18 \cdot 1} = 385.932,$$

где 3_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	$t_{\rm p}$, мес.	<i>S</i> ₇ , млн. руб.
	1	385,932
	2	192,966
	3	128,644
	4	96,483
	5	77,186
	6	64,322
	7	55,133
	8	48,242
	9	42,881
385,932	10	38,593
	11	35,085
	12	32,161
	13	29,687
	14	27,567
	15	25,729
	16	24,121
	17	22,702
	18	21,441
	19	20,312

Капитальные вложения в смежные отрасли:

- в промышленность строительных материалов

$$S_8 = \frac{KF_{\rm d}\alpha_{\rm M}}{t_{\rm p}10^3K_{\rm r3}\alpha_8} \sum_{i=1}^n K'_{\rm yd}V'_iE'_{\rm H}i,$$

где $K_{\rm r3}$ — коэффициент, учитывающий надежность материально-технического снабжения, равный 0,75;

 α_8 — коэффициент, учитывающий равномерность использования ресурсов, принимаем $\alpha_8 = 0.5$;

 K'_{ydi} — 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. строительномонтажных работ по отрасли;

 $E'_{{
m H}i}$ — коэффициент экономической эффективности отрасли, выпускающей i-ю продукцию.

$$const_{1} = \frac{KF_{\pi}\alpha_{\text{\tiny H}}}{10^{3}K_{\text{\tiny F}3}\alpha_{8}} = \frac{147,11\cdot12\cdot1,2}{10^{3}\cdot0,75\cdot0,5} = 5,649;$$

$$const_{2} = \sum_{i=1}^{n} K'_{\text{\tiny yd}i}V'_{i}E'_{\text{\tiny H}i} = \frac{60,6\cdot2300000\cdot0,16}{10^{6}} + \frac{285\cdot75000\cdot0,16}{10^{6}} = 25,721;$$

Таблица 2.8.

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

– в производство металлоконструкций:

$$S_9 = \frac{KF_{\text{A}}\alpha_{\text{H}}}{t_{\text{p}}10^3K_{\text{r}3}\alpha_8} \sum_{i=1}^n K''_{\text{y}\text{A}i}V''_iE''_{\text{H}i}.$$

$$const_2 = \sum_{i=1}^n K''_{\text{y}\text{A}i}V''_iE''_{\text{H}i} = \frac{243 \cdot 80000 \cdot 0,16}{10^6} = 3,11;$$

Таблица 2.9.

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

18	0,976
19	0,925

в машиностроение:

$$S_{10} = \frac{KF_{\mu}\alpha_{\mu}}{t_{p}10^{3}K_{r3}\alpha_{8}} \sum_{i=1}^{n} K'''_{y\mu}V'''_{i}E'''_{hi}.$$

$$const_{2} = \sum_{i=1}^{n} K'''_{y\mu}V'''_{i}E'''_{hi} = \frac{1574 \cdot 30000 \cdot 0,16}{10^{6}} = 7,555;$$

Таблица 2.10.

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

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

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

Таблица 2.11.

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

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

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

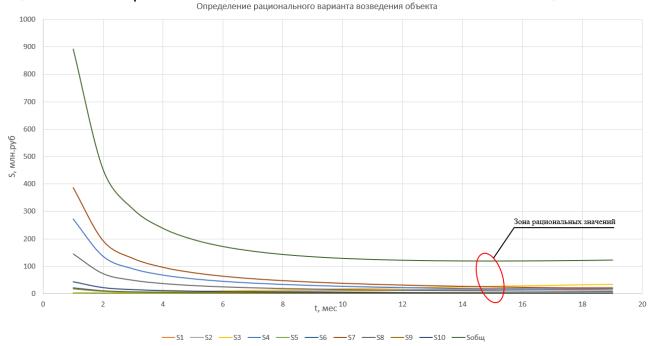


Рис. 1. Определение рационального варианта возведения объекта и использования капитальных вложений для В-1.

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.

No॒	T	α	+	S a	<i>t</i> .	ς.	Δt	ΔS	Примечание
	Т _{ок} 2		$t_{\rm p}$	<i>S</i> _{общ} 5	t _{баз}	S_{6a3}			-
1		3	4		6	7	8	9	10
B-1	6,25	0,5	15 17	119,143	19	1229,772	4	1110,629	
B-2	6,25	0,333		103,040	19	1229,772	2	1126,732	
B-3 B-4	6,25	0,25	19 19	94,002	19 19	1229,772	0	1135,770	
B-4 B-5	6,25	0,2 0,667	13	88,272	19	1229,772 1229,772	6	1141,500	
B-5 B-6	6,25	0,625	14	133,360	19	1229,772	5	1096,412	
B-0 B-7	6,25		13	129,934	19	1229,772	6	1099,838	
B-7 B-8	6,25 6,25	0,75	12	139,868 143,679	19	1229,772	7	1089,904	
B-9	2	0,8	10	192,358	19	1229,772	9	1037,414	
B-10	2	0,333	10	146,731	19	1229,772	9	1037,414	
B-10	2	0,333	11	123,424	19	1229,772	8	1106,348	
B-11	2	0,23	12	109,211	19	1229,772	7	1120,561	
B-12	2	0,667	9	237,113	19	1229,772	10	992,659	
B-13	2	0,625	9	225,928	19	1229,772	10	1003,844	
B-14	2	0,023	9	259,218	19	1229,772	10	970,554	
D-13		0,73		237,210	1)	1227,112	10	710,334	$\Delta S \rightarrow min$,
									$\Delta t \rightarrow max$,
B-16	2	0,8	9	272,533	19	1229,772	10	957,239	оптимальный
									для заказчика
B-17	3	0,5	11	161,581	19	1229,772	8	1068,191	дли заказ тика
B-18	3	0,333	12	124,588	19	1229,772	7	1105,184	
B-19	3	0,25	13	105,907	19	1229,772	6	1123,865	
B-20	3	0,2	13	94,539	19	1229,772	6	1135,233	
B-21	3	0,667	11	197,881	19	1229,772	8	1031,891	
B-22	3	0,625	11	188,751	19	1229,772	8	1041,021	
B-23	3	0,75	11	215,921	19	1229,772	8	1013,851	
B-24	3	0,8	11	226,79	19	1229,772	8	1002,982	
B-25	4	0,5	13	143,626	19	1229,772	6	1086,146	
B-26	4	0,333	14	111,958	19	1229,772	5	1117,814	
B-27	4	0,25	14	95,969	19	1229,772	5	1133,803	
B-28	4	0,2	15	86,246	19	1229,772	4	1143,526	
B-29	4	0,667	12	175,12	19	1229,772	7	1054,652	
B-30	4	0,625	13	167,267	19	1229,772	6	1062,505	
B-31	4	0,75	12	190,6	19	1229,772	7	1039,172	
B-32	4	0,8	12	199,925	19	1229,772	7	1029,847	
B-33	5	0,5	14	131,769	19	1229,772	5	1098,003	
B-34	5	0,333	15	103,611	19	1229,772	4	1126,161	
B-35	5	0,25	15	89,469	19	1229,772	4	1140,303	
									$\Delta S \rightarrow max$,
B-36	5	0,2	16	80,883	19	1229,772	3	1148,889	$\Delta t \rightarrow min$,
D-30	5	0,2	10	00,003	17	1227,112		1170,009	оптимальный
									для подрядчика
B-37	5	0,667	14	159,813	19	1229,772	5	1069,959	

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

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

В-16 имеет следующие параметры: суммарные затраты 957,239 млн. руб., срок строительства 9 месяцев, период окупаемости 2 года, коэффициент распределения инвестиций 0,8 соответствует неравномерно-убывающему (по закону вогнутой кубической параболы) потреблению ресурсов. В контракт ген. подрядчику выгодно заложить максимальный срок строительства — 19 месяцев и соответствующие ему затраты 1229,772 млн. руб. Это позволит подрядчику при прочих равных условиях сократить срок строительства с 19 месяцев (контрактный срок строительства). 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 1148,889 млн. руб., срок строительства 16 месяцев, период окупаемости 5 лет, коэффициент распределения инвестиций 0,2. Данный вариант обеспечивает получение максимального эффекта от сокращения затрат. В контракт ген. подрядчиком будет заложен максимальный срок строительства – месяцев и соответствующие ему затраты 1229,772 млн. руб.

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

Эффекты от сокращения сроков строительства

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

$$C_{y\pi} = C_H + C_3 + C_3 + C_{3\Pi} = 102,667 + 23,912 + 6,576 + 79,707 =$$

= 212,862 млн. руб.,

С_н – расходы на административно-хозяйственные нужды

$$C_{\mathrm{H}} = \frac{C_{\mathrm{CM}} K_{\mathrm{H}} K_{\mathrm{y}}}{(1 + K_{\mathrm{H}})(1 + K_{\mathrm{II}})} = \frac{1229,772 \cdot 0,22 \cdot 0,5}{(1 + 0,22) \cdot (1 + 0,08)} = 102,667$$
 млн. руб.,

где C_{CM} – стоимость CMP;

К_н – коэффициент накладных расходов, принимаем равным 0,22;

К_у – коэффициент управления расходов, принимаем равным 0,5;

 K_{π} – коэффициент плановых накоплений, принимаем равным 0,08.

Сэ – расходы на эксплуатацию машин и механизмов

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

где K_9 – удельный вес затрат на эксплуатацию машин и механизмов, принимаем равным 0,07;

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

С₃ – условно-постоянные заготовительно-складские расходы

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

$$C_{3\Pi}=rac{C_{\text{CM}}3 ext{K}_{3\Pi}}{(1+ ext{K}_{\Pi})}=rac{1229,772\cdot0,2\cdot0,35}{(1+0,08)}=79,707$$
 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:

$$\Theta_{\mathrm{H}} = \mathsf{C}_{\mathrm{У\Pi}} \cdot \left(1 - \frac{t_{\mathrm{p}}}{t_{\mathrm{H}}}\right) = 212,\!862 \cdot \left(1 - \frac{16}{19}\right) = 33,\!610$$
 млн. руб.

Эффект от высвобождения основных фондов:

$$\Theta_{\rm OC} = \frac{\Phi_{\rm OC}}{T_{\rm OK}} \cdot \left(1 - \frac{t_{\rm p}}{t_{\scriptscriptstyle \rm H}}\right) = \frac{1}{5} \cdot \left(1 - \frac{16}{19}\right) = 0,032$$
 млн. руб.,

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

Эффект от сокращения оборотных средств:

$$\Theta_{0\mathrm{E}} = \frac{\Phi_{0\mathrm{E}}}{T_{\mathrm{OK}}} \cdot \left(1 - \frac{t_{\mathrm{p}}}{t_{\mathrm{H}}}\right) = \frac{0.5}{5} \cdot \left(1 - \frac{16}{19}\right) = 0.016$$
 млн. руб.,

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

Эффект по фонду заработной платы:

$$\Theta_{\rm C} = {\rm C}_{\rm CM} \cdot 3 \cdot \left(1 - \frac{100 + \Pi_3}{100 + \Pi_\Pi}\right) = 1229,772 \cdot 0.2 \cdot \left(1 - \frac{100 + 3}{100 + 10}\right) = 1229,772 \cdot 0.2 \cdot \left(1 - \frac{100 + 3}{100 + 10}\right)$$

= 15,652 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:

$$\theta_3 = \theta_0 \cdot 0.15 = 15.652 \cdot 0.15 = 2.348$$
 млн. руб.

Эффект от уменьшения переменной части накладных расходов от внедрения НИОКР:

$$\Im_Q = Q \cdot 0.06 = 12650 \cdot 0.06 = 759$$
 млн. руб.

Тогда общий эффект будет равен сумме всех эффектов:

$$\Im=\Im_{\mathrm{H}}+\Im_{\mathrm{OC}}+\Im_{\mathrm{OE}}+\Im_{\mathrm{C}}+\Im_{\mathrm{3}}+\Im_{Q}=33,\!610+0,\!032+0,\!016+15,\!652+$$
+2,348 + 759 = 809,228 млн. руб.

Общий эффект подрядчика включает также ΔS :

$$\Theta_{
m o 6 m}^{\Gamma\Pi}= \Im + \Delta S=809{,}228+1148{,}889=1958{,}117$$
 млн. руб.

Таблица 3.2.

No	2	2	2	2	2	2	Э	ПЛС	С	
<u>№</u>	Э _Н	Э _{ОС}	Э _{ОБ}	Э _С 5	θ_3	$\frac{\Im_Q}{7}$	8	Эсп	C _{yII}	11
1	2	3	4	_	6			9	10	11
1	43,476	0,041	0,020	15,652	2,348	759	820,537	1931,166	212,863	
2	20,891	0,020	0,010	15,652	2,348	759	797,920	1924,652	212,863	
3	0	0	0	15,652	2,348	759	775,303	1911,073	212,863	
4	0	0	0	15,652	2,348	759	775,303	1916,803	212,863	
5	66,061	0,062	0,031	15,652	2,348	759	843,153	1939,565	212,863	
6	54,769	0,051	0,026	15,652	2,348	759	831,845	1931,683	212,863	
7	66,061	0,062	0,031	15,652	2,348	759	843,153	1933,057	212,863	
8	77,353	0,073	0,036	15,652	2,348	759	854,462	1940,555	212,863	
9	99,938	0,094	0,047	15,652	2,348	759	877,079	1914,493	212,863	
10	99,938	0,094	0,047	15,652	2,348	759	877,079	1960,120	212,863	
11	88,646	0,083	0,042	15,652	2,348	759	865,770	1972,118	212,863	
12	77,353	0,073	0,036	15,652	2,348	759	854,462	1975,023	212,863	
13	111,231	0,105	0,052	15,652	2,348	759	888,387	1881,046	212,863	
14	111,231	0,105	0,052	15,652	2,348	759	888,387	1892,231	212,863	
15	111,231	0,105	0,052	15,652	2,348	759	888,387	1858,941	212,863	
16	111,231	0,105	0,052	15,652	2,348	759	888,387	1845,626	212,863	min
17	88,646	0,083	0,042	15,652	2,348	759	865,770	1933,961	212,863	
18	77,353	0,073	0,036	15,652	2,348	759	854,462	1959,646	212,863	
19	66,061	0,062	0,031	15,652	2,348	759	843,153	1967,018	212,863	
20	66,061	0,062	0,031	15,652	2,348	759	843,153	1978,386	212,863	max
21	88,646	0,083	0,042	15,652	2,348	759	865,770	1897,661	212,863	
22	88,646	0,083	0,042	15,652	2,348	759	865,770	1906,791	212,863	
23	88,646	0,083	0,042	15,652	2,348	759	865,770	1879,621	212,863	
24	88,646	0,083	0,042	15,652	2,348	759	865,770	1868,752	212,863	
25	66,061	0,062	0,031	15,652	2,348	759	843,153	1929,299	212,863	
26	54,769	0,051	0,026	15,652	2,348	759	831,845	1949,659	212,863	
27	54,769	0,051	0,026	15,652	2,348	759	831,845	1965,648	212,863	
28	43,476	0,041	0,020	15,652	2,348	759	820,537	1964,063	212,863	
29	77,353	0,073	0,036	15,652	2,348	759	854,462	1909,114	212,863	
30	66,061	0,062	0,031	15,652	2,348	759	843,153	1905,658	212,863	
31	77,353	0,073	0,036	15,652	2,348	759	854,462	1893,634	212,863	
<i>J</i> 1	, , , , , , , ,	0,073	0,050	15,052	2,570	, 57	05 1,702	1075,05-r	212,003	

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

Расчёт эффектов на этапе строительства (для заказчика)

Эффект от сокращения условно-постоянной части расходов:

$$\Theta_{\mathrm{H}} = \mathsf{C}_{\mathrm{У\Pi}} \cdot \left(1 - \frac{t_{\mathrm{p}}}{t_{\mathrm{H}}}\right) = 212,862 \cdot \left(1 - \frac{9}{19}\right) = 111,231$$
 млн. руб.

Эффект от высвобождения основных фондов:

$$\Theta_{\rm OC} = \frac{\Phi_{\rm OC}}{T_{\rm OK}} \cdot \left(1 - \frac{t_{\rm p}}{t_{\rm H}}\right) = \frac{1}{5} \cdot \left(1 - \frac{9}{19}\right) = 0,105$$
 млн. руб.

Эффект от сокращения оборотных средств:

$$\Theta_{\mathrm{OB}} = \frac{\Phi_{\mathrm{OB}}}{T_{\mathrm{OK}}} \cdot \left(1 - \frac{t_{\mathrm{p}}}{t_{\mathrm{H}}}\right) = \frac{0.5}{5} \cdot \left(1 - \frac{9}{19}\right) = 0.052$$
 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:

$$\Im=\Im_{\mathrm{H}}+\Im_{\mathrm{OC}}+\Im_{\mathrm{OE}}+\Im_{\mathrm{C}}+\Im_{\mathrm{3}}+\Im_{\mathrm{Q}}=111,231+0,105+0,052+15,652+2,348+759=888,387$$
 млн. руб.

Общий эффект подрядчика включает также ΔS :

$$\Theta_{\text{общ}}^{\Gamma\Pi} = \Theta + \Delta S = 888,387 + 957,239 = 1845,626$$
 млн. руб.

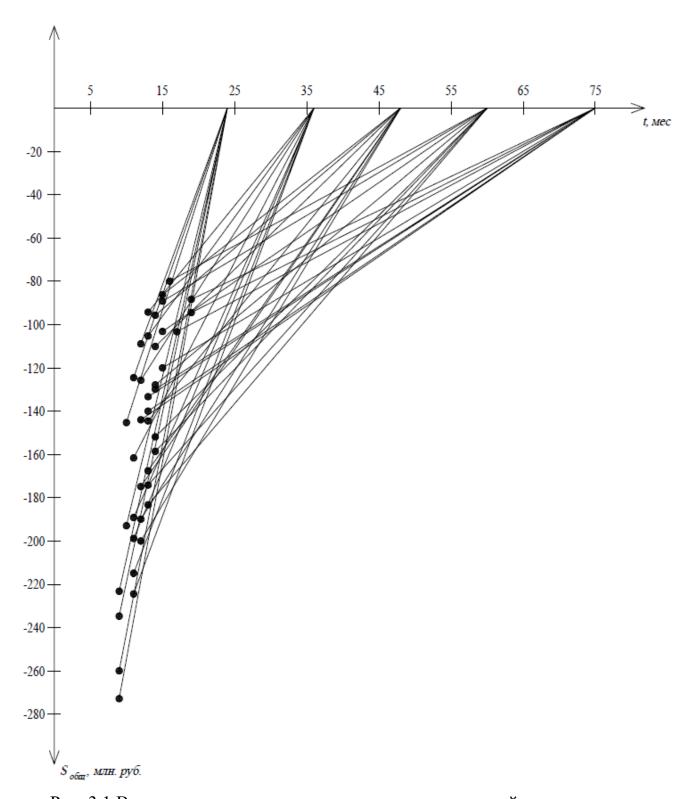


Рис. 3.1 Варианты рационального размещения инвестиций и определение нормативного срока окупаемости объекта

4. Вариант контракта

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

Поэтому подрядчик должен предложить заказчику следующий условия контракта:

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

Распределение капитальных вложений – равномерно-убывающее.

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

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

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

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

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

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

5. Расчёт дисконтированных показателей эффективности инвестиций

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

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

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

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

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

5.1. Расчёт денежного потока и чистого дисконтированного дохода

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

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

где I_t – инвестиционные затраты в t-й период;

 CF_t – поступления денежных средств (денежный поток) в конце t-го периода; k – желаемая норма прибыльности (рентабельности).

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

Таблица 5.1.

$N_{\underline{0}}$			Ι	Териоды <i>t</i>		
Π/Π	Наименование	1	2	3	4	5
1	Начальные капитальные вложения (COF)	2213,590				
2	Операционный денежный поток (аренда) (CIF)	498,058	664,077	664,077	664,077	664,077
3	Чистый денежный поток (ЧДП)	-1715,532	664,077	664,077	664,077	664,077
4	Ставка дисконтирования (r)	0,15	0,15	0,15	0,15	0,15

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

При ставке дисконтирования 0,2

Таблица 5.2.

$N_{\underline{o}}$	11		Ι	Териоды <i>t</i>		
Π/Π	Наименование	1	2	3	4	5
1	Начальные капитальные вложения (COF)	2213,590				
2	Операционный денежный поток (аренда) (CIF)	498,058	664,077	664,077	664,077	664,077
3	Чистый денежный поток (ЧДП)	-1715,532	664,077	664,077	664,077	664,077
4	Ставка дисконтирования (r)	0,20	0,20	0,20	0,20	0,20
5	Фактор дисконтирования $1/(1+r)^t$	0,833	0,694	0,579	0,482	0,402
6	ЧДД (NPV)	-1429,610	461,165	384,304	320,253	266,878
7	ЧДД проекта			2,989		

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

$$4444 = -1429,610 + 461,165 + 384,304 + 320,253 + 266,878 = 2,989$$
млн. руб.

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

5.2. Расчёт индекса рентабельности

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

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

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

 I_t – инвестиции в t-ом году.

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

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

5.3. Расчёт внутренней нормы доходности

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

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

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

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

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

Если инвестиционный проект полностью финансируется за счет ссуды банка, то значение $E_{\rm BH}$ 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 $E_{\rm BH}$ соответствует «цене» авансируемого капитала, которая может рассчитываться как средняя арифметическая взвешенная величина выплат за пользование авансируемым капиталом. ЧДД $_2$ ближе к нулю, подобрать ставку меньше 10~%.

Заключение

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

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

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

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

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

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

По результатам расчетов получаем:

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

Следовательно, проект может быть принят.

Список использованных источников

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

Приложение

Приложение А

B-2: T _w =6,25, 6 _y =6,33 0.370			S_6	S_5	S_4	S_3	S_2	S_1	а _г /Месяц
0.3371 0.979 0.777 1.214 271,795 3.643 21,480 38,5932 145,297 17,571 42,680 891,366 0.3374 1.957 1.553 2.427 1.55897 1.822 10,740 19,966 72,649 8,785 21,427 305,040 0.3374 3.915 3.107 4.855 67,949 0.911 5.370 56,483 3.6324 4,393 0.670 233,975 0.3374 3.848 3.884 4.655 67,949 0.911 5.370 56,483 3.6324 4,393 0.670 233,975 0.3376 5.872 4.660 7.282 45,299 0.607 3.580 64,322 24,216 2,928 7,113 165,880 0.3371 6.851 5.4373 8,496 38,828 0.520 3.009 55,133 20,737 2,510 6,091 47,697 0.338 7.829 6.214 9,709 33,074 0.455 2.685 48,242 18,162 2,196 5,335 134,802 0.3371 0.3371 0.767 12,137 27,179 0.364 2,148 83,593 14,530 1.757 4,268 118,530 0.3371 10,765 8,544 13,350 24,709 0.331 1.953 35,085 13,209 1.957 3,380 113,423 0.3311 17,44 9,321 41,564 2,256 0.304 1,790 25,161 12,168 1,464 3,525 0.3341 13,011 0.874 16,991 19,414 0.260 1.534 27,576 10,378 1,255 3,080 0.3311 13,011 0.874 16,991 19,414 0.260 1.534 27,576 10,378 1,255 3,040 0.3311 13,011 0.874 16,991 19,414 0.260 1.534 27,275 10,988 1,255 3,040 0.3311 1,6588 1,2488 19,419 16,697 0.228 1,342 24,121 9,881 1,098 2,667 103,020 0.3311 1,6588 1,2488 1,3494 1,4584 2,428 1,4484 3,435 0.767 0.3316 1,4688 3,535 3,3488 0.919 27,179 3,468 0.228 1,342 24,121 9,881 1,098 2,667 103,030 0.3311 1,558 1,255 3,049 0.925 0.3311 1,558 1,255 3,049 0.925 0.3311 1,558 1,255 3,049 0.925 0.3311 1,398 0.3319 1,398 0.3319 1,398 0.3319 1,398 0.3319 1,398 0.3319 0.3318 0.3319 0.3319 0.3319 0.3318 0.3319	0,331				3 4	3 3	3 2	S)	аг/ тутесяц
0.332	0.33/2 1.957 1.553 2.427 135,897 1.822 10,740 192,966 72,649 8,788 21,340 0.33/3 2.936 2.330 3.641 90,598 1.214 7,160 128,644 48,432 5,857 14,227 0.33/3 3.915 3.107 4.855 67,949 0.911 5,370 96,483 36,324 4.395 10,670 0.33/5 4.893 3.884 6.008 54,359 0.029 4.296 77,186 29,059 3.514 8,536 0.33/6 5,872 4,660 7.282 45,299 0.067 3,580 64,322 24,216 2.928 7,113 0.337 6,851 5,437 8,496 38,828 0.520 3,069 55,133 20,757 2,510 6,097 0.3378 7,829 6,214 9,709 33,974 0.455 2.685 48,421 18,162 2,196 5,335 0.339 8,898 6.991 10,923 30,199 0.405 2.387 42,281 16,144 1.952 4,742 0.33/11 10,765 8,544 13,350 24,709 0.331 1,953 35,085 13,209 1,577 2,3880 0.33/12 11,744 9,521 14,564 22,650 0.304 1,790 32,161 12,108 1,464 3,557 0.33/14 13,701 10,874 16,991 19,414 0.260 1,534 27,567 10,378 1,255 3,049 0.33/15 16,683 15,208 12,428 19,149 16,987 0.228 1,342 24,121 9,081 1,098 2,667 0.33/16 15,658 12,428 19,149 16,987 0.228 1,342 24,121 9,081 1,098 2,667 0.33/16 15,658 12,428 19,419 16,987 0.202 1,131 20,312 7,647 0.925 2,246 0.33/17 16,637 13,208 20,632 15,898 0.214 7,160 12,864 48,432 5,887 14,227 0.35/19 18,594 14,758 23,059 14,305 0.192 1,131 20,312 7,647 0.925 2,246 0.2574 3,915 5,358 0.363 2,348 3,039 4,305 0.192 1,131 20,312 7,647 0.925 2,246 0.2574 3,915 2,344 3,678 6,799 0.911 1,331 20,312 7,647 0.925 2,246 0.2574 3,915 2,348 3,678 6,799 0.911 1,331 20,312 7,647 0.925 2,246 0.2574 3,915 2,348 3,974 0.455 0.997 3,808 0.4522 2,4216 2,928 7,113 0.2575 2,588 0.2576 3,588 3,599 3,514 3,536 3,599 3,514 3,536 3,599 3,514 3,536 3,599 3,514 3,536 3,599 3,514 3,536				271 705	1 214	0.777	0.070	0.33/1
0.33/3	0.33/3								
0.33/4 3.915 3.107 4.855 67.949 0.911 5.370 96.483 36.224 4.395 10.670 233.975	0.3344 3.915 3.107 4.855 67.949 0.911 5.370 96.483 36.324 4.393 10.670								
0.33/5 4.893 3.884 6.008 54.359 0.729 4.296 77.186 29.059 3.514 8.536 192.525 0.3376 5.872 4.660 7.282 45.299 0.607 3.580 64.322 24.216 2.928 7.113 165.880 0.3378 7.829 6.214 9.709 33.974 0.455 2.685 48.242 18.162 2.196 5.333 134.802 0.3391 8.808 6.991 10.923 30.199 0.405 2.387 4.2881 16.144 1.952 4.742 125.432 0.3391 9.787 7.767 12.137 27.179 0.364 2.148 38.593 14.530 1.757 4.268 118.530 0.33711 10.765 8.544 13.355 24.709 0.331 1.953 35.085 13.209 1.597 3.880 118.530 0.33113 12.722 10.098 15.778 20.907 0.280 1.652 29.687 11.177 1.352 3.283 0.0936 0.3313 3.701 0.874 1.694 1.9941 0.200 1.534 27.567 0.378 1.255 0.33715 14.680 11.651 18.205 18.120 0.243 1.432 24.121 9.081 1.098 2.667 0.3303 0.33718 14.680 11.651 18.205 18.120 0.243 1.342 24.121 9.081 1.098 2.667 0.3303 0.33718 13.6637 3.205 20.632 15.988 0.214 1.264 22.702 8.547 1.034 2.511 10.2733 0.3318 17.616 13.981 21.846 15.100 0.202 1.131 2.0312 7.647 0.925 2.246 103.702 0.2571 0.979 0.588 0.919 27.759 3.643 21.480 385.932 145.297 17.571 4.2680 890.884 0.2572 1.957 1.177 1.839 13.8897 1.822 10.740 19.966 72.649 8.788 21.340 49.172 0.2573 2.936 1.765 2.758 90.598 1.214 7.160 128.644 48.432 5.857 14.227 0.2581 0.2574 0.3979 0.588 0.919 27.179 0.640 2.3864 4.8321 4.393 1.757 4.268 113.705 0.2571 0.979 0.588 0.919 27.179 0.640 2.3864 4.8322 4.359 3.514 8.536 19.012 0.2576 3.872 3.531 5.778 4.299 0.607 3.880 64.322 4.216 2.928 7.113 162.985 0.2571 0.979 0.588 0.919 27.779 0.607 3.880 64.322 2.2166 2.928 7.113 162.985 0.2571 1.4898 2.4897 2.4899 0.4899 0.4899 2.2464 0	0.335								
0.336 5.872 4.660 7.282 45.299 0.607 3.580 64.322 24.216 2.928 7.113 165.880	0.3376 5.872 4.660 7.282 45.299 0.607 3.880 64.322 24.216 2.928 7.113 0.3376 6.851 5.437 8.496 38.828 0.520 3.069 55.133 20.757 2.510 6.097 0.3387 7.829 6.214 9.709 33.974 0.455 2.685 48.242 18.162 2.196 5.335 0.3390 8.808 6.991 10.923 30.199 0.405 2.887 42.881 16.144 1.952 4.742 0.33711 10.765 8.544 13.350 24.709 0.331 1.953 35.085 13.209 1.597 3.880 0.33712 11.744 9.321 14.564 22.650 0.304 1.790 32.161 12.108 1.464 3.557 0.33713 12.722 10.098 15.778 20.007 0.280 1.652 29.687 11.177 1.352 3.283 0.33714 13.701 10.874 16.991 19.414 0.260 1.534 27.567 10.378 12.55 3.049 0.33715 14.680 11.651 18.205 18.120 0.243 1.432 25.729 9.686 1.171 2.845 0.33716 15.658 12.428 19.419 16.987 0.228 1.342 24.121 9.081 10.08 2.667 0.33719 18.594 14.758 23.059 14.305 0.192 1.131 20.312 7.647 0.925 2.246 0.33719 18.594 14.758 23.059 14.305 0.192 1.131 20.312 7.647 0.925 2.246 0.2571 0.979 0.588 0.919 271.795 3.643 21.480 385.932 145.297 17.571 42.680 0.2581 0.979 0.588 0.919 271.795 3.643 21.480 385.932 145.297 17.571 42.680 0.2593 2.936 1.765 2.758 90.598 1.214 7.160 128.644 48.432 5.857 14.227 0.2584 3.915 2.354 3.678 67.949 0.911 5.770 66.483 36.324 4.393 10.670 0.2591 0.798 0.788 0.798 0.799 0.798 2.790 0.798 3.799 3.799 4.796 3.799 3.799 0.2591 3.680 5.296 8.755 3.391 0.907 0.380 0.452 2.4216 2.298 7.113 0.2591 3.680 5.296 8.755 3.391 0.907 0.380 1.579 3.683 1.6144 8.072 0.976 2.371 0.2513 1.744 7.616 11.033 2.2650 0.304 1.790 3.516 1.6144 1.952 4.742 0.2511 1.744 7.616 10.592 1.6550 1.5100 0.020 1.193 2.1441 8.072 0.976 2.37								
0.3377 6.851 5.437 8.496 38.828 0.520 3.069 55.133 20.757 2.510 6.097 147.697 0.3387 7.829 6.214 9.709 33.974 0.455 2.685 48.242 18.162 2.196 5.335 134.802 0.3310 9.787 7.767 12.137 27.179 0.364 2.148 38.593 14.530 1.757 4.268 118.530 0.3311 10.765 8.544 13.350 24.709 0.331 1.953 35.085 13.209 1.577 4.268 118.530 0.3311 10.765 8.544 13.530 24.709 0.331 1.953 35.085 13.209 1.575 3.880 113.423 0.33712 11.744 9.321 14.564 22.650 0.304 1.790 32.161 12.108 1.464 3.557 109.662 0.3313 12.722 10.098 15.778 20.997 0.280 1.652 29.687 11.777 1.352 3.283 106.936 0.33715 14.680 11.651 18.205 18.120 0.243 1.432 25.729 9.686 1.171 2.845 103.762 0.3316 15.658 12.428 19.419 16.987 0.228 1.342 24.121 9.081 1.098 2.667 103.030 0.33717 16.637 13.205 20.632 15.988 0.214 1.264 22.702 8.547 1.034 2.511 102.733 0.3318 17.616 13.981 23.846 15.100 0.202 1.193 21.441 8.072 0.976 2.371 102.798 0.3518 18.594 14.758 23.059 14.305 0.192 1.131 20.312 7.647 0.925 2.324 103.170 0.2571 0.979 0.588 0.919 271.795 3.643 21.480 385.932 45.297 17.571 42.680 80.884 0.2522 1.957 1.177 1.839 135.897 1.822 10.740 192.966 72.649 8.785 21.340 449.172 0.2536 5.872 3.531 5.517 45.299 0.607 3.580 64.332 24.212 2.998 3.514 8.536 10.012 0.2557 6.851 4.119 6.436 38.828 0.520 3.099 5.513 20.757 2.510 6.097 144.320 0.2558 7.889 4.708 7.356 33.974 0.455 2.685 48.242 18.162 2.196 5.335 130.99 0.2571 1.1744 7.061 11.033 22.660 0.304 1.790 2.314 1.208 2.988 1.171 2.845 96.524 0.2571 1.4588 9.415 1.4711 6.987 0.228 1.342 2.4121 9.081 1.098 2.667 95.009 0.2571 1.4680 8.888	0.3377 6.851 5.437 8.496 38.828 0.520 3.069 55.133 20.757 2.510 6.097						1		
0.33/8 7.829 6.214 9.709 33.974 0.455 2.685 48.242 18.162 2.196 5.335 134.802 0.3399 8.808 6.991 10.923 30.199 0.405 2.837 42.881 16.144 1.952 4.742 125.432 0.3371 10.765 8.544 13.350 24.709 0.331 1.953 35.085 13.209 1.597 3.880 113.423 0.3371 10.765 8.544 13.350 24.709 0.331 1.953 35.085 13.209 1.597 3.880 113.423 0.3371 11.744 9.321 14.564 22.650 0.304 1.790 32.161 12.108 1.464 3.557 10.963 0.33714 13.701 10.874 16.991 19.414 0.260 1.534 27.567 0.378 1.255 3.049 105.024 0.33715 14.660 11.651 18.205 18.120 0.423 1.432 25.729 9.686 1.177 2.845 103.762 0.33716 15.658 12.428 19.419 16.987 0.228 1.342 25.729 9.686 1.172 2.845 103.762 0.33718 17.616 13.981 2.1846 15.100 0.202 1.193 21.441 8.072 0.976 2.371 102.798 0.33719 18.594 14.758 23.059 14.305 0.192 1.131 20.312 7.647 0.925 2.246 103.170 0.2571 0.979 0.588 0.919 271.795 3.643 21.480 385.932 145.297 17.571 42.680 890.884 0.252 1.957 1.177 1.839 135.897 1.822 10.740 192.966 72.649 8.785 21.340 449.172 0.2576 5.872 3.515 5.517 45.299 0.607 3.580 5.513 3.099 3.514 8.536 190.112 0.2571 0.578 2.354 3.678 67.949 0.911 5.370 96.483 36.324 4.393 10.670 232.045 0.2576 5.872 3.531 5.517 45.299 0.607 3.580 5.432 24.161 2.928 7.113 10.298 0.2571 0.578 2.354 3.678 67.949 0.911 5.370 96.483 36.324 4.393 10.670 232.045 0.2576 5.872 3.531 5.517 45.299 0.607 3.580 64.322 24.216 0.2988 7.113 10.2985 0.2576 5.872 3.531 5.517 45.299 0.607 3.580 64.322 24.216 2.928 7.113 10.2985 0.2571 1.757 1.	0.33/8 7.829 6.214 9.709 33.974 0.455 2.685 48.242 18.162 2.196 5.335 0.3379 8.808 6.991 10.923 30.199 0.405 2.387 42.881 16.144 1.952 4.742 0.33/11 10.765 8.544 13.350 24.709 0.364 2.148 38.593 14.530 1.575 4.268 0.33/12 11.744 9.321 14.564 22.650 0.304 1.790 32.161 12.108 1.464 3.557 0.33/13 11.742 20.211 14.564 22.650 0.304 1.790 32.161 12.108 1.464 3.557 0.33/13 12.722 10.098 15.778 20.907 0.280 1.652 29.687 11.177 1.352 3.283 0.33/14 13.701 10.874 16.991 19.414 0.260 1.6534 27.567 10.378 1.255 3.283 0.33/16 15.658 12.428 19.419 16.987 0.228 1.342 24.121 9.081 1.098 2.667 0.33/17 16.637 13.205 20.632 15.988 0.214 1.264 22.702 8.547 1.034 2.511 0.33/18 17.616 13.981 21.846 15.100 0.202 1.193 21.441 8.072 0.976 2.371 0.33/19 18.594 14.758 23.059 14.305 0.192 1.131 20.312 7.647 0.925 2.246 0.2552 1.957 1.177 1.839 135.897 1.822 10.740 192.966 72.499 8.785 0.2554 2.956 1.765 2.758 90.598 1.214 7.160 12.8644 48.432 5.857 14.227 0.2554 3.915 2.354 3.678 67.949 0.911 5.370 96.483 36.324 4.393 10.670 0.2558 7.889 4.708 7.355 33.974 0.455 2.285 48.842 2.416 2.928 7.113 0.2570 8.888 5.296 8.275 30.199 0.007 3.880 64.322 24.216 2.928 7.113 0.2571 1.744 1.746 1.745 1.747 1.747 1.747 1.747 1.747 1.748 1.746 1.746 1.746 1.746 1.746 0.2559 8.888 5.296 8.275 30.199 0.007 3.880 64.322 24.216 2.928 7.113 0.2571 1.746 1.746 1.747 1.747 1.746 1.746 1.748 1.746 1.746 1.746 1.746 1.746 1.746 1.746 1.746 1.746 1.746 1.746 1.746 1.748 1.746 1.746 1.746 1.746 1.746 1.746 1.746 1.746 1.746 1.746 1.746 1.746 1.746 1.746 1.746 1.746								
0.33/10 9,787 7,767 12,137 27,179 0.364 2,148 38,593 14,530 1,757 4,268 118,530 0.33/11 10,765 8,544 13,350 24,709 0.331 1,953 35,085 13,209 1,597 3,880 113,423 0.33/12 11,744 9,321 14,564 22,650 0.304 1,790 32,161 12,108 1,464 3,557 109,662 0.33/13 12,722 10,098 15,778 20,907 0.280 1,652 29,687 11,177 1,352 3,283 106,622 0.33/13 13,701 10,874 16,991 19,414 0,260 1,534 27,567 10,378 1,255 3,049 105,024 0.33/15 14,680 11,651 18,205 18,120 0,243 1,432 25,729 9,686 1,171 2,845 103,762 0.33/16 15,658 12,428 19,419 16,987 0.228 1,342 24,121 9,081 1,098 2,667 103,030 0.33/17 16,637 13,205 20,632 15,988 0,214 1,264 22,702 8,547 1,034 2,511 102,738 0.33/19 18,594 14,758 23,059 14,305 0,192 1,131 20,312 7,647 0,925 2,246 103,170 0.25/1 0,979 0,588 0,919 271,795 3,633 21,480 385,932 145,297 17,571 42,680 890,884 0,25/2 1,957 1,177 1,839 135,887 1,822 10,740 192,966 72,649 8,785 21,340 449,172 0,25/3 2,936 1,765 2,758 90,598 1,214 7,160 128,644 48,432 5,857 1,427 303,592 0,25/3 2,936 1,765 2,758 90,598 1,214 7,160 128,644 48,432 5,857 1,427 303,592 0,25/3 4,893 2,942 4,597 54,359 0,729 4,296 77,186 29,059 3,514 8,536 190,115 0,25/1 1,174 4,769 1,479 0,455 2,685 48,242 1,161 4,195 3,358 10,610 0,25/1 1,174 4,769 1,479 0,364 2,148 3,8593 14,530 1,577 4,268 130,115 0,25/1 1,1744 7,061 1,033 2,2650 0,304 1,790 3,2161 1,2108 1,464 3,557 103,170 0,25/13 1,1744 7,061 1,033 2,2650 0,304 1,790 3,2161 1,2108 1,464 3,557 10,387 0,25/13 1,1764 7,061 1,033 2,2650 0,304 1,790 3,2161 1,2108 1,464 3,557 10,387 0,25/13 1,466 1,065 1,410 0,436 3,438 0,665 0,25/15 1,4680 8,884	0.33/9 8.808 6.991 10.923 30.199 0.405 2.387 42.881 16.144 1.952 4.742								
0.331/1 0.765 8.544 13.350 24.709 0.331 1.953 35.085 13.209 1.597 3.880 113.423 0.331/2 11,744 9.321 14.564 22.650 0.304 1.790 32.161 12.108 1.464 3.557 109.662 0.331/3 12,722 10.098 15,778 20.907 0.280 1.652 29.687 11,177 1.352 3.283 106.936 0.331/4 13.701 10.874 16.991 19.414 0.260 1.534 27.579 10.378 12.555 3.049 105.024 0.331/6 15.658 12.428 19.419 16.987 0.228 1.342 25.729 9.686 1.171 2.845 103.762 0.331/6 15.658 12.428 19.419 16.987 0.228 1.342 24.121 9.081 1.098 2.667 103.031/8 17.616 13.981 21.846 15.100 0.202 1.193 21.441 8.072 0.976 2.371 102.738 0.331/9 18.594 14.758 23.059 14.305 0.192 1.131 2.0312 7.647 0.925 2.246 103.170 0.2572 2.956 1.177 1.2845 103.762 0.2572 2.956 1.177 1.2845 103.762 0.2572 2.956 1.177 1.2845 103.762 0.2572 2.956 1.177 1.2845 103.170 0.202 1.193 21.441 8.072 0.976 2.371 102.738 0.2572 1.177 1.2845 103.170 0.202 1.131 0.312 7.647 0.925 2.246 103.170 0.2572 1.177 1.2845 0.1784	0.33/10 9.787 7.767 12.137 27.179 0.364 2.148 38.593 14.530 1.757 4.268 0.33/11 10.765 8.544 13.350 24.709 0.331 1.953 35.085 13.209 1.597 3.880 0.33/13 12.722 10.098 15.778 20.907 0.280 1.652 29.687 11.177 1.352 3.283 0.33/14 13.701 10.874 16.991 19.414 0.260 1.534 27.567 10.378 12.55 0.33/15 14.680 11.651 18.205 18.120 0.243 1.432 25.729 9.686 1.171 2.845 0.33/16 15.658 12.428 19.419 16.987 0.228 1.342 24.121 9.081 1.098 2.667 0.33/17 16.637 13.205 20.632 15.988 0.214 1.264 22.702 8.547 1.034 2.511 0.33/18 17.616 13.981 21.846 15.100 0.202 1.193 21.441 8.072 0.976 2.371 0.33/17 18.594 14.758 23.059 14.305 0.192 1.131 20.312 7.647 0.925 2.246 0.25/21 0.979 0.588 0.919 271.795 3.643 21.480 385.932 145.297 77.571 42.680 0.25/23 2.936 1.765 2.758 90.598 1.214 7.160 128.644 48.432 5.857 14.227 0.25/23 2.936 1.765 2.758 90.598 1.214 7.160 128.644 48.432 5.857 14.227 0.25/24 4.893 2.942 4.597 4.359 0.979 4.296 77.186 2.9095 3.514 0.25/3 2.936 1.765 2.758 90.598 1.214 7.160 128.644 48.432 5.857 14.227 0.25/24 4.893 2.942 4.597 4.359 0.799 4.296 77.186 2.9095 3.514 0.25/3 2.936 1.765 2.758 90.598 1.214 7.160 128.644 48.432 5.857 14.227 0.25/24 4.893 2.942 4.597 4.599 0.607 3.580 64.322 4.216 2.928 7.113 0.25/27 6.851 4.119 6.436 38.828 0.520 3.069 55.133 20.757 2.510 6.968 0.25/10 0.979 0.788 7.356 33.974 0.455 2.685 48.242 18.102 2.968 7.113 0.25/3 7.852 7.854 9.194 7.7179 0.364 2.148 38.593 14.530 1.575 0.25/11 10.765 6.473 10.114 24.709 0.331 1.953 35.085 13.209 1.597 3.880 0.25/12 11.744 7.061 11.033 22.650 0.304								
0.33/11 10.765 8.544 13.350 24.709 0.331 1.953 35.085 13.209 1.597 3.880 113.423 0.3312 11.744 9.321 14.564 22.650 0.304 1.790 32.161 12.108 1.464 3.557 109.662 0.33/13 12.722 10.098 15.778 20.907 0.280 1.652 29.687 11.177 1.352 3.283 106.936 0.33/14 13.701 10.874 16.991 19.414 0.260 1.534 27.567 10.378 1.255 3.049 105.024 0.33/15 14.680 11.651 18.205 18.120 0.243 1.432 25.729 9.686 11.71 2.845 103.762 0.33/16 15.658 12.428 19.419 16.987 0.228 1.342 24.121 9.081 1.098 2.667 103.030 0.33/17 16.637 13.205 20.632 15.988 0.214 1.264 22.702 8.547 1.034 2.511 102.738 0.33/18 17.616 13.981 21.846 15.100 0.202 1.193 21.441 8.072 0.976 2.371 102.738 0.33/19 18.594 14.758 23.059 14.305 0.192 1.131 20.312 7.647 0.925 2.246 103.170 0.25/1 0.979 0.588 0.919 271.795 3.643 21.480 385.932 145.297 17.571 42.680 890.884 0.25/2 1.957 1.177 1.839 135.897 1.822 10.740 192.966 72.649 8.785 21.340 449.172 0.25/3 2.936 1.765 2.758 90.598 1.214 7.160 128.644 48.432 5.857 14.227 303.592 0.25/4 3.915 2.354 3.678 67.949 0.911 5.370 9.6438 3.63.24 4.49.39 10.670 232.045 0.25/5 4.893 2.942 4.597 54.359 0.729 4.296 77.186 29.059 3.514 8.536 190.112 0.25/10 9.787 5.884 9.194 27.179 0.364 2.148 38.593 14.529 1.577 4.268 13.012 0.25/6 5.872 3.531 5.517 45.299 0.607 3.580 64.322 24.216 2.928 7.113 102.985 0.25/7 6.851 4.119 6.436 3.8528 0.520 3.009 5.133 20.757 2.510 6.097 4.4320 0.25/10 9.787 5.884 9.194 27.179 0.364 2.148 38.593 14.529 1.577 4.268 13.705 0.25/11 10.765 6.473 10.114 24.709 0.311 1.953 3.099 5.9686 1.177 3.246 5.950 0.25/11 1.766 1.268 3.828 0.210 1.593 0.2687 1.19	0.33/11 10.765 8.544 13.350 24.709 0.331 1.933 35.085 13.209 1.597 3.880 0.33/12 11.744 9.321 14.564 22.650 0.304 1.790 32.161 12.108 1.464 3.557 0.33/14 13.701 10.874 16.991 19.414 0.260 1.534 27.567 10.378 1.255 3.283 0.33/14 13.701 10.874 16.991 19.414 0.260 1.534 27.567 10.378 1.255 3.049 0.33/15 14.680 11.651 18.205 18.120 0.243 1.432 25.729 9.686 1.171 2.845 0.33/16 15.658 12.428 19.419 16.987 0.228 1.342 24.121 9.081 1.098 2.667 0.33/17 16.637 13.205 20.632 15.988 0.214 1.264 22.702 8.547 1.034 2.511 0.33/19 18.594 14.758 23.059 14.305 0.192 1.131 20.312 7.647 0.925 2.246 0.25/1 0.979 0.588 0.919 271.795 3.643 21.480 385.932 145.297 17.571 42.680 0.25/2 1.957 1.177 1.839 135.897 1.822 10.740 192.966 72.649 8.785 21.340 0.25/3 2.936 1.765 2.758 90.598 1.214 7.106 128.644 48.432 5.857 14.227 0.25/4 3.915 2.354 3.678 67.949 0.911 5.370 96.483 36.324 4.393 10.670 0.25/5 4.893 2.942 4.597 5.4559 0.709 4.296 77.186 29.099 3.514 8.536 0.25/2 7.879 7.780 7.786 3.3878 0.520 3.099 55.133 20.757 2.510 6.097 0.25/5 4.893 2.942 4.597 5.4559 0.729 4.296 7.186 29.099 3.514 8.536 0.25/6 6.851 4.119 6.436 38.828 0.520 3.099 55.133 20.757 2.510 6.097 0.25/6 7.899 4.708 7.356 3.3074 0.455 2.685 48.242 18.162 2.196 5.335 0.25/9 8.808 5.296 8.275 30.199 0.405 2.287 42.881 16.144 1.952 4.742 0.25/13 1.797 5.884 9.194 27.179 0.364 2.148 38.593 14.5297 17.571 42.680 0.25/13 1.797 5.884 9.194 27.179 0.364 2.148 3.8593 14.5297 17.571 42.680 0.25/13 1.797 5.884 9.194 27.179 0.364 2.148 3.8593 14.529 17.571 42.680 0.25/13 1.7987 5.								
0.331/2	0.33/12 11.744 9.221 14.564 22.650 0.304 1.790 32.161 12.108 1.464 3.557 0.33/13 12.722 10.098 15.778 20.907 0.280 1.652 29.687 11.717 1.352 3.283 0.33/15 14.680 11.651 18.205 18.120 0.243 1.432 27.567 10.378 1.255 3.049 0.33/15 14.680 11.651 18.205 18.120 0.243 1.432 25.729 9.686 1.171 2.845 0.33/16 15.658 12.428 19.419 16.987 0.228 1.342 2.4121 9.081 1.098 2.667 0.33/18 17.616 13.981 21.846 15.100 0.202 1.193 21.441 8.072 0.976 2.371 0.33/19 18.594 14.758 23.059 14.305 0.192 1.131 20.312 7.647 0.925 2.246 0.25/1 0.979 0.588 0.919 271.795 3.643 21.480 385.932 145.297 17.571 42.680 0.25/2 1.957 1.177 1.839 135.897 1.221 1.0740 192.966 72.649 8.785 21.340 0.25/3 2.936 1.765 2.758 90.598 1.214 7.160 128.644 48.432 5.857 14.227 0.25/4 3.915 2.354 3.678 67.949 0.911 5.370 96.483 36.324 4.393 10.670 0.25/2 4.893 2.942 4.597 54.559 0.729 4.296 77.186 29.059 3.514 8.536 0.25/6 5.872 3.531 5.517 45.299 0.607 3.580 64.322 24.216 2.928 7.113 0.25/2 7.899 4.708 7.356 33.974 0.455 2.685 48.242 18.162 2.196 5.335 0.25/3 2.936 1.765 2.578 30.199 0.405 2.387 42.881 16.144 1.952 4.742 0.25/1 10.765 6.473 10.114 24.709 0.331 1.953 35.085 13.209 1.597 3.880 0.25/1 10.765 6.473 10.114 24.709 0.331 1.953 35.085 13.209 1.597 3.880 0.25/1 1.774 7.785 7.785 7.785 7.785 7.785 7.785 7.785 7.785 7.785 7.829 7.785 7.785 7.829 7.785 7.829 7.785 7.820 7.786 7.78								
$ \begin{array}{c c c c c c c c c c c c c c c c c c c $	0.33/13 12.722 10.098 15.778 20.097 0.280 1.652 29.687 11.177 1.352 3.283 0.33/14 13.701 10.874 16.991 19.414 0.260 1.534 27.567 10.378 1.255 3.049 0.33/15 14.680 11.651 18.205 18.120 0.243 1.432 25.729 9.686 1.171 2.845 0.33/16 15.658 12.428 19.419 16.987 0.228 1.342 24.121 9.081 1.098 2.667 0.33/17 16.637 13.205 20.632 15.988 0.214 1.264 22.702 8.547 1.034 2.511 0.33/19 18.594 14.758 23.059 14.305 0.192 1.131 20.312 7.647 0.925 2.246 0.33/18 17.616 13.981 21.846 15.100 0.202 1.193 21.441 8.072 0.976 2.371 0.33/19 18.594 14.758 23.059 14.305 0.192 1.131 20.312 7.647 0.925 2.246 0.25/1 0.979 0.588 0.919 271.795 3.643 21.480 385.932 145.297 17.571 42.680 0.25/2 1.957 1.177 1.839 135.897 1.822 10.740 192.966 72.649 8.785 21.340 0.25/2 2.936 17.765 2.758 90.598 1.224 7.160 128.644 48.432 5.857 14.227 0.25/3 2.936 17.765 2.758 90.598 1.214 7.160 128.644 48.432 5.857 14.227 0.25/3 4.893 2.942 4.597 54.359 0.729 4.296 77.186 290.599 3.514 8.356 0.25/6 5.872 3.531 5.517 45.299 0.607 3.580 6.4322 24.216 2.928 7.113 0.25/7 6.851 4.119 6.436 38.828 0.520 3.069 55.133 20.757 2.510 6.097 0.25/8 8.808 5.296 8.275 30.199 0.405 2.367 42.881 16.144 1.952 4.742 0.25/10 9.787 5.884 9.194 27.179 0.364 2.148 38.593 14.530 1.757 4.268 0.25/11 10.765 6.473 10.114 24.709 0.331 1.953 3.5085 13.209 1.597 3.388 0.25/14 13.701 8.238 12.872 19.414 0.260 1.534 2.57.59 9.686 1.171 2.845 0.25/14 13.701 8.238 12.872 19.414 0.260 1.534 2.57.59 9.686 1.171 2.845 0.25/14 13.680 3.293 14.180 3.557 0.25/14 13.501 1.583 2.942 67.949 0.911 5.370 9.6483 3.6324 4.393 10.670 0.25/14 13								
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	0.33/14 13.701 10.874 16.991 19.414 0.260 1.534 27.567 10.378 1.255 3.049 0.33/15 14.680 11.651 18.120 0.243 1.432 25.729 9.686 1,171 2.845 0.33/16 15.658 12.428 19.419 16.987 0.228 1.342 24.121 9.881 1.108 2.667 0.33/18 17.616 13.981 21.846 15.100 0.202 1.193 21.441 8.072 0.976 2.371 0.33/19 18.594 14.758 23.059 14.305 0.192 1.131 20.312 7.647 0.925 2.246 B-31 Tax=6,25, αp=0,25 C-257 1,177 1.839 135.897 1,822 10,740 192.966 72.649 8.785 21,340 0.25/2 1.957 1,177 1.839 135.897 1,822 10,740 192.966 72.649 8.785 21,340 0.25/2 1.957<								
0.33/16	0.33/16 14,680 11,651 18,205 18,120 0.243 1,432 25,729 9,686 1,171 2,845 0.33/16 15,658 12,428 19,419 16,987 0.228 1,342 24,121 9,081 1,098 2,667 0.33/18 17,616 13,981 21,846 15,100 0.202 1,193 21,441 8,072 0.976 2,371 0.33/18 17,616 13,981 21,846 15,100 0.202 1,193 21,441 8,072 0.976 2,371 0.33/19 18,594 14,758 23,059 14,305 0.192 1,131 20,312 7,647 0.925 2,246 0.25/1 0.979 0.588 0.919 271,795 3,643 21,480 385,932 145,297 17,571 42,680 0.25/2 1.957 1,177 1,839 135,897 1,822 10,740 192,966 72,649 8,785 21,340 0.25/3 2,936 1,765 2,758 90,598 1,214 7,160 128,644 48,432 5,857 14,227 0.25/4 3,915 2,354 3,678 67,949 0.911 5,370 96,483 36,324 4,393 10,670 0.25/5 4,893 2,942 4,597 54,359 0.729 4,296 77,186 29,058 7,143 0.25/6 5,872 3,531 5,517 45,299 0.607 3,580 64,322 24,216 2,928 7,113 0.25/6 5,872 3,531 5,517 45,299 0.607 3,580 64,322 24,216 2,928 7,113 0.25/6 5,872 3,531 5,517 45,299 0.607 3,580 64,322 24,216 2,928 7,113 0.25/6 5,872 3,531 5,517 45,299 0.607 3,580 64,322 24,216 2,928 7,113 0.25/6 5,872 3,531 5,517 45,299 0.607 3,580 64,322 24,216 2,928 7,113 0.25/6 5,873 3,531 5,517 45,299 0.607 3,580 64,322 24,216 2,928 7,113 0.25/6 5,873 3,531 5,517 45,299 0.607 3,580 64,322 24,216 2,928 7,113 0.25/6 5,873 3,531 5,517 45,299 0.607 3,580 64,322 24,216 2,928 7,113 0.25/6 5,872 3,531 5,517 45,299 0.607 3,580 64,322 24,216 2,928 7,113 0.25/6 5,872 3,531 5,517 45,299 0.607 3,580 64,322 24,216 2,928 7,113 0.25/6 5,872 2,8874 1,9814 1,982 1,983 1,983 1,983 1,983 1,983 1,983 1,983 1,983 1,983 1,983 1,983 1,983 1,983 1,983 1,983 1,983 1,983 1,98								
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	0,33/16								
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$								
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$								
$\begin{array}{ c c c c c c c c c c c c c c c c c c c$	$\begin{array}{c c c c c c c c c c c c c c c c c c c $								
0.25/1 0.979 0.588 0.919 271.795 3.643 21.480 385.932 145.297 17.571 42.680 890.884 $0.25/2$ 1.957 1.177 1.839 135.897 1.822 10.740 192.966 72.649 8.785 21.340 449.172 $0.25/3$ 2.936 1.765 2.758 90.598 1.214 7.160 192.966 72.649 8.785 21.340 449.172 $0.25/3$ 2.936 1.765 2.758 90.598 1.214 7.160 192.660 72.649 8.785 21.340 449.172 $0.25/5$ 4.893 2.942 4.597 54.359 0.729 4.296 77.186 29.959 3.514 4.529 0.607 73.880 64.322 2.216 2.928 7.113 16.2985 $0.25/7$ 6.851 4.119 6.435 38.828 0.520 3.069 55.133 20.757	$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$								
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$				14,505	23,037	14,730	10,574	0,55/17
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	0,25/2				271 795	0.919	0.588	0.979	0.25/1
0.25/3	0,25/3 2,936 1,765 2,758 90,598 1,214 7,160 128,644 48,432 5,857 14,227								
0,25/4 3,915 2,354 3,678 67,949 0,911 5,370 96,483 36,324 4,393 10,670 232,045	$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$								
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$								
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$								
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$								
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	0.25/8 7,829 4,708 7,356 33,974 0,455 2,685 48,242 18,162 2,196 5,335 0,25/9 8,808 5,296 8,275 30,199 0,405 2,387 42,881 16,144 1,952 4,742 0,25/10 9,787 5,884 9,194 27,179 0,364 2,148 38,593 14,530 1,757 4,268 0,25/11 10,765 6,843 10,114 24,709 0,331 1,953 35,085 13,209 1,597 3,880 0,25/12 11,744 7,061 11,033 22,650 0,304 1,790 32,161 12,108 1,464 3,557 0,25/13 12,722 7,650 11,953 20,907 0,280 1,652 29,687 11,177 1,352 3,283 0,25/14 13,701 8,238 12,872 19,414 0,260 1,534 27,567 10,378 1,285 3,049 0,25/15 14,680 8,827 13,792								
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$								
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$								
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	0,25/11 10,765 6,473 10,114 24,709 0,331 1,953 35,085 13,209 1,597 3,880								
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$								
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$								
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$								
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	- 							
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$								
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	- 							
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$								
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$					16,550		1	
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$								
0,20/1 0,979 0,471 0,736 271,795 3,643 21,480 385,932 145,297 17,571 42,680 890,582 0,20/2 1,957 0,942 1,471 135,897 1,822 10,740 192,966 72,649 8,785 21,340 448,568 0,20/3 2,936 1,412 2,207 90,598 1,214 7,160 128,644 48,432 5,857 14,227 302,687 0,20/4 3,915 1,883 2,942 67,949 0,911 5,370 96,483 36,324 4,393 10,670 230,839 0,20/5 4,893 2,354 3,678 54,359 0,729 4,296 77,186 29,059 3,514 8,536 188,604 0,20/6 5,872 2,825 4,413 45,299 0,607 3,580 64,322 24,216 2,928 7,113 161,176 0,20/7 6,851 3,295 5,149 38,828 0,520 3,069 55,133 20,757	0,20/1 0,979 0,471 0,736 271,795 3,643 21,480 385,932 145,297 17,571 42,680 0,20/2 1,957 0,942 1,471 135,897 1,822 10,740 192,966 72,649 8,785 21,340 0,20/3 2,936 1,412 2,207 90,598 1,214 7,160 128,644 48,432 5,857 14,227 0,20/4 3,915 1,883 2,942 67,949 0,911 5,370 96,483 36,324 4,393 10,670 0,20/5 4,893 2,354 3,678 54,359 0,729 4,296 77,186 29,059 3,514 8,536 0,20/6 5,872 2,825 4,413 45,299 0,607 3,580 64,322 24,216 2,928 7,113 0,20/7 6,851 3,295 5,149 38,828 0,520 3,069 55,133 20,757 2,510 6,097 0,20/8 7,829 3,766 5,884 <th></th> <th></th> <th></th> <th></th> <th></th> <th></th> <th></th> <th></th>								
0,20/2 1,957 0,942 1,471 135,897 1,822 10,740 192,966 72,649 8,785 21,340 448,568 0,20/3 2,936 1,412 2,207 90,598 1,214 7,160 128,644 48,432 5,857 14,227 302,687 0,20/4 3,915 1,883 2,942 67,949 0,911 5,370 96,483 36,324 4,393 10,670 230,839 0,20/5 4,893 2,354 3,678 54,359 0,729 4,296 77,186 29,059 3,514 8,536 188,604 0,20/6 5,872 2,825 4,413 45,299 0,607 3,580 64,322 24,216 2,928 7,113 161,176 0,20/7 6,851 3,295 5,149 38,828 0,520 3,069 55,133 20,757 2,510 6,097 142,209 0,20/8 7,829 3,766 5,884 33,974 0,455 2,685 48,242 18,162 <td< td=""><td>0,20/2 1,957 0,942 1,471 135,897 1,822 10,740 192,966 72,649 8,785 21,340 0,20/3 2,936 1,412 2,207 90,598 1,214 7,160 128,644 48,432 5,857 14,227 0,20/4 3,915 1,883 2,942 67,949 0,911 5,370 96,483 36,324 4,393 10,670 0,20/5 4,893 2,354 3,678 54,359 0,729 4,296 77,186 29,059 3,514 8,536 0,20/6 5,872 2,825 4,413 45,299 0,607 3,580 64,322 24,216 2,928 7,113 0,20/7 6,851 3,295 5,149 38,828 0,520 3,069 55,133 20,757 2,510 6,097 0,20/8 7,829 3,766 5,884 33,974 0,455 2,685 48,242 18,162 2,196 5,335 0,20/9 8,808 4,237 6,620</td><td></td><td></td><td></td><td>271,795</td><td>0,736</td><td>0,471</td><td>0,979</td><td>0,20/1</td></td<>	0,20/2 1,957 0,942 1,471 135,897 1,822 10,740 192,966 72,649 8,785 21,340 0,20/3 2,936 1,412 2,207 90,598 1,214 7,160 128,644 48,432 5,857 14,227 0,20/4 3,915 1,883 2,942 67,949 0,911 5,370 96,483 36,324 4,393 10,670 0,20/5 4,893 2,354 3,678 54,359 0,729 4,296 77,186 29,059 3,514 8,536 0,20/6 5,872 2,825 4,413 45,299 0,607 3,580 64,322 24,216 2,928 7,113 0,20/7 6,851 3,295 5,149 38,828 0,520 3,069 55,133 20,757 2,510 6,097 0,20/8 7,829 3,766 5,884 33,974 0,455 2,685 48,242 18,162 2,196 5,335 0,20/9 8,808 4,237 6,620				271,795	0,736	0,471	0,979	0,20/1
0,20/3 2,936 1,412 2,207 90,598 1,214 7,160 128,644 48,432 5,857 14,227 302,687 0,20/4 3,915 1,883 2,942 67,949 0,911 5,370 96,483 36,324 4,393 10,670 230,839 0,20/5 4,893 2,354 3,678 54,359 0,729 4,296 77,186 29,059 3,514 8,536 188,604 0,20/6 5,872 2,825 4,413 45,299 0,607 3,580 64,322 24,216 2,928 7,113 161,176 0,20/7 6,851 3,295 5,149 38,828 0,520 3,069 55,133 20,757 2,510 6,097 142,209 0,20/8 7,829 3,766 5,884 33,974 0,455 2,685 48,242 18,162 2,196 5,335 128,529 0,20/9 8,808 4,237 6,620 30,199 0,405 2,387 42,881 16,144 1,9	0,20/3 2,936 1,412 2,207 90,598 1,214 7,160 128,644 48,432 5,857 14,227 0,20/4 3,915 1,883 2,942 67,949 0,911 5,370 96,483 36,324 4,393 10,670 0,20/5 4,893 2,354 3,678 54,359 0,729 4,296 77,186 29,059 3,514 8,536 0,20/6 5,872 2,825 4,413 45,299 0,607 3,580 64,322 24,216 2,928 7,113 0,20/7 6,851 3,295 5,149 38,828 0,520 3,069 55,133 20,757 2,510 6,097 0,20/8 7,829 3,766 5,884 33,974 0,455 2,685 48,242 18,162 2,196 5,335 0,20/9 8,808 4,237 6,620 30,199 0,405 2,387 42,881 16,144 1,952 4,742 0,20/10 9,787 4,708 7,356								
0,20/4 3,915 1,883 2,942 67,949 0,911 5,370 96,483 36,324 4,393 10,670 230,839 0,20/5 4,893 2,354 3,678 54,359 0,729 4,296 77,186 29,059 3,514 8,536 188,604 0,20/6 5,872 2,825 4,413 45,299 0,607 3,580 64,322 24,216 2,928 7,113 161,176 0,20/7 6,851 3,295 5,149 38,828 0,520 3,069 55,133 20,757 2,510 6,097 142,209 0,20/8 7,829 3,766 5,884 33,974 0,455 2,685 48,242 18,162 2,196 5,335 128,529 0,20/9 8,808 4,237 6,620 30,199 0,405 2,387 42,881 16,144 1,952 4,742 118,375 0,20/10 9,787 4,708 7,356 27,179 0,364 2,148 38,593 14,530 1,75	0,20/4 3,915 1,883 2,942 67,949 0,911 5,370 96,483 36,324 4,393 10,670 0,20/5 4,893 2,354 3,678 54,359 0,729 4,296 77,186 29,059 3,514 8,536 0,20/6 5,872 2,825 4,413 45,299 0,607 3,580 64,322 24,216 2,928 7,113 0,20/7 6,851 3,295 5,149 38,828 0,520 3,069 55,133 20,757 2,510 6,097 0,20/8 7,829 3,766 5,884 33,974 0,455 2,685 48,242 18,162 2,196 5,335 0,20/9 8,808 4,237 6,620 30,199 0,405 2,387 42,881 16,144 1,952 4,742 0,20/10 9,787 4,708 7,356 27,179 0,364 2,148 38,593 14,530 1,757 4,268 0,20/11 10,765 5,178 8,091								
0,20/5 4,893 2,354 3,678 54,359 0,729 4,296 77,186 29,059 3,514 8,536 188,604 0,20/6 5,872 2,825 4,413 45,299 0,607 3,580 64,322 24,216 2,928 7,113 161,176 0,20/7 6,851 3,295 5,149 38,828 0,520 3,069 55,133 20,757 2,510 6,097 142,209 0,20/8 7,829 3,766 5,884 33,974 0,455 2,685 48,242 18,162 2,196 5,335 128,529 0,20/9 8,808 4,237 6,620 30,199 0,405 2,387 42,881 16,144 1,952 4,742 118,375 0,20/10 9,787 4,708 7,356 27,179 0,364 2,148 38,593 14,530 1,757 4,268 110,689	0,20/5 4,893 2,354 3,678 54,359 0,729 4,296 77,186 29,059 3,514 8,536 0,20/6 5,872 2,825 4,413 45,299 0,607 3,580 64,322 24,216 2,928 7,113 0,20/7 6,851 3,295 5,149 38,828 0,520 3,069 55,133 20,757 2,510 6,097 0,20/8 7,829 3,766 5,884 33,974 0,455 2,685 48,242 18,162 2,196 5,335 0,20/9 8,808 4,237 6,620 30,199 0,405 2,387 42,881 16,144 1,952 4,742 0,20/10 9,787 4,708 7,356 27,179 0,364 2,148 38,593 14,530 1,757 4,268 0,20/11 10,765 5,178 8,091 24,709 0,331 1,953 35,085 13,209 1,597 3,880 0,20/12 11,744 5,649 8,827								
0,20/6 5,872 2,825 4,413 45,299 0,607 3,580 64,322 24,216 2,928 7,113 161,176 0,20/7 6,851 3,295 5,149 38,828 0,520 3,069 55,133 20,757 2,510 6,097 142,209 0,20/8 7,829 3,766 5,884 33,974 0,455 2,685 48,242 18,162 2,196 5,335 128,529 0,20/9 8,808 4,237 6,620 30,199 0,405 2,387 42,881 16,144 1,952 4,742 118,375 0,20/10 9,787 4,708 7,356 27,179 0,364 2,148 38,593 14,530 1,757 4,268 110,689	0,20/6 5,872 2,825 4,413 45,299 0,607 3,580 64,322 24,216 2,928 7,113 0,20/7 6,851 3,295 5,149 38,828 0,520 3,069 55,133 20,757 2,510 6,097 0,20/8 7,829 3,766 5,884 33,974 0,455 2,685 48,242 18,162 2,196 5,335 0,20/9 8,808 4,237 6,620 30,199 0,405 2,387 42,881 16,144 1,952 4,742 0,20/10 9,787 4,708 7,356 27,179 0,364 2,148 38,593 14,530 1,757 4,268 0,20/11 10,765 5,178 8,091 24,709 0,331 1,953 35,085 13,209 1,597 3,880 0,20/12 11,744 5,649 8,827 22,650 0,304 1,790 32,161 12,108 1,464 3,557 0,20/13 12,722 6,120 9,562	- 							
0,20/7 6,851 3,295 5,149 38,828 0,520 3,069 55,133 20,757 2,510 6,097 142,209 0,20/8 7,829 3,766 5,884 33,974 0,455 2,685 48,242 18,162 2,196 5,335 128,529 0,20/9 8,808 4,237 6,620 30,199 0,405 2,387 42,881 16,144 1,952 4,742 118,375 0,20/10 9,787 4,708 7,356 27,179 0,364 2,148 38,593 14,530 1,757 4,268 110,689	0,20/7 6,851 3,295 5,149 38,828 0,520 3,069 55,133 20,757 2,510 6,097 0,20/8 7,829 3,766 5,884 33,974 0,455 2,685 48,242 18,162 2,196 5,335 0,20/9 8,808 4,237 6,620 30,199 0,405 2,387 42,881 16,144 1,952 4,742 0,20/10 9,787 4,708 7,356 27,179 0,364 2,148 38,593 14,530 1,757 4,268 0,20/11 10,765 5,178 8,091 24,709 0,331 1,953 35,085 13,209 1,597 3,880 0,20/12 11,744 5,649 8,827 22,650 0,304 1,790 32,161 12,108 1,464 3,557 0,20/13 12,722 6,120 9,562 20,907 0,280 1,652 29,687 11,177 1,352 3,283 0,20/14 13,701 6,591 10,298								
0,20/8 7,829 3,766 5,884 33,974 0,455 2,685 48,242 18,162 2,196 5,335 128,529 0,20/9 8,808 4,237 6,620 30,199 0,405 2,387 42,881 16,144 1,952 4,742 118,375 0,20/10 9,787 4,708 7,356 27,179 0,364 2,148 38,593 14,530 1,757 4,268 110,689	0,20/8 7,829 3,766 5,884 33,974 0,455 2,685 48,242 18,162 2,196 5,335 0,20/9 8,808 4,237 6,620 30,199 0,405 2,387 42,881 16,144 1,952 4,742 0,20/10 9,787 4,708 7,356 27,179 0,364 2,148 38,593 14,530 1,757 4,268 0,20/11 10,765 5,178 8,091 24,709 0,331 1,953 35,085 13,209 1,597 3,880 0,20/12 11,744 5,649 8,827 22,650 0,304 1,790 32,161 12,108 1,464 3,557 0,20/13 12,722 6,120 9,562 20,907 0,280 1,652 29,687 11,177 1,352 3,283 0,20/14 13,701 6,591 10,298 19,414 0,260 1,534 27,567 10,378 1,255 3,049 0,20/15 14,680 7,061 11,033 <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td>								
0,20/9 8,808 4,237 6,620 30,199 0,405 2,387 42,881 16,144 1,952 4,742 118,375 0,20/10 9,787 4,708 7,356 27,179 0,364 2,148 38,593 14,530 1,757 4,268 110,689	0,20/9 8,808 4,237 6,620 30,199 0,405 2,387 42,881 16,144 1,952 4,742 0,20/10 9,787 4,708 7,356 27,179 0,364 2,148 38,593 14,530 1,757 4,268 0,20/11 10,765 5,178 8,091 24,709 0,331 1,953 35,085 13,209 1,597 3,880 0,20/12 11,744 5,649 8,827 22,650 0,304 1,790 32,161 12,108 1,464 3,557 0,20/13 12,722 6,120 9,562 20,907 0,280 1,652 29,687 11,177 1,352 3,283 0,20/14 13,701 6,591 10,298 19,414 0,260 1,534 27,567 10,378 1,255 3,049 0,20/15 14,680 7,061 11,033 18,120 0,243 1,432 25,729 9,686 1,171 2,845								
0,20/10 9,787 4,708 7,356 27,179 0,364 2,148 38,593 14,530 1,757 4,268 110,689	0,20/10 9,787 4,708 7,356 27,179 0,364 2,148 38,593 14,530 1,757 4,268 0,20/11 10,765 5,178 8,091 24,709 0,331 1,953 35,085 13,209 1,597 3,880 0,20/12 11,744 5,649 8,827 22,650 0,304 1,790 32,161 12,108 1,464 3,557 0,20/13 12,722 6,120 9,562 20,907 0,280 1,652 29,687 11,177 1,352 3,283 0,20/14 13,701 6,591 10,298 19,414 0,260 1,534 27,567 10,378 1,255 3,049 0,20/15 14,680 7,061 11,033 18,120 0,243 1,432 25,729 9,686 1,171 2,845								
	0,20/11 10,765 5,178 8,091 24,709 0,331 1,953 35,085 13,209 1,597 3,880 0,20/12 11,744 5,649 8,827 22,650 0,304 1,790 32,161 12,108 1,464 3,557 0,20/13 12,722 6,120 9,562 20,907 0,280 1,652 29,687 11,177 1,352 3,283 0,20/14 13,701 6,591 10,298 19,414 0,260 1,534 27,567 10,378 1,255 3,049 0,20/15 14,680 7,061 11,033 18,120 0,243 1,432 25,729 9,686 1,171 2,845						1		
, , , , , , , , , , , , , , , , , , ,	0,20/12 11,744 5,649 8,827 22,650 0,304 1,790 32,161 12,108 1,464 3,557 0,20/13 12,722 6,120 9,562 20,907 0,280 1,652 29,687 11,177 1,352 3,283 0,20/14 13,701 6,591 10,298 19,414 0,260 1,534 27,567 10,378 1,255 3,049 0,20/15 14,680 7,061 11,033 18,120 0,243 1,432 25,729 9,686 1,171 2,845								
	0,20/13 12,722 6,120 9,562 20,907 0,280 1,652 29,687 11,177 1,352 3,283 0,20/14 13,701 6,591 10,298 19,414 0,260 1,534 27,567 10,378 1,255 3,049 0,20/15 14,680 7,061 11,033 18,120 0,243 1,432 25,729 9,686 1,171 2,845								
	0,20/14 13,701 6,591 10,298 19,414 0,260 1,534 27,567 10,378 1,255 3,049 0,20/15 14,680 7,061 11,033 18,120 0,243 1,432 25,729 9,686 1,171 2,845								
	0,20/15 14,680 7,061 11,033 18,120 0,243 1,432 25,729 9,686 1,171 2,845								
									
0,20/16	0,20/10 13,036 7,332 11,709 10,967 0,228 1,342 24,121 9,081 1,098 2,007								
	0,20/17								

	0.20/10	17 (1)	0.474	12.240	15 100	0.202	1 102	21 441	0.072	0.077	0.271	00.707
No. No.	0,20/18	17,616	8,474	13,240	15,100	0,202	1,193	21,441	8,072	0,976	2,371	88,685
0.67/1 0.979 1.570 2.453 271.795 3.643 21.480 385.932 145.297 17.571 42.680 893.39 0.670 3.757 3.288 3.288 3.291 3.291 3.288 3.288 3.291 3.288 3.288 3.291 3.288 3.288 3.291 3.288 3	0,20/19	18,594	8,944	13,975	14,305				/,64/	0,925	2,246	88,272
0.67/2 1.957 3.140 4.996 135,897 1322 10.740 192,966 72,609 8.785 21.340 43.452	0.67/1	0.070	1.570	2.452	271 705				145 207	17 571	12.690	902 200
0.67/3 2.936 4.710 7.359 99.598 1.214 7.169 128.644 48.432 5.857 14.227 311.13 0.67/6 5.872 9.420 14.718 45.299 0.079 3.590 7.7186 29.059 3.514 8.350 302.68 0.67/6 5.872 9.420 14.718 45.299 0.007 3.580 64.322 24.216 2.928 7.113 178.07 0.67/7 6.851 10.990 77.171 38.828 0.320 3.069 55.133 20.757 2.510 6.097 161.02 0.67/8 7.859 12.560 19.624 33.974 0.455 2.855 48.242 18.162 2.196 5.335 151.06 0.67/10 9.787 15.700 24.531 27.179 0.364 2.148 38.593 14.530 1.757 4.268 138.50 0.67/11 10.765 17.270 26.984 24.709 0.331 1.953 35.085 13.209 1.597 3.861 0.67/12 11.744 18.839 29.437 22.659 0.304 1.790 32.161 1.2108 1.464 3.557 134.06 0.67/14 13.701 21.979 34.343 19.414 0.260 1.534 27.567 10.378 1.255 3.049 133.58 0.67/14 13.701 21.979 34.343 19.414 0.260 1.534 27.567 10.378 1.255 3.049 133.55 0.67/14 15.685 25.119 39.249 16.987 0.228 1.342 24.121 9.881 1.098 2.667 135.55 0.67/14 15.685 25.119 39.249 16.987 0.228 1.342 24.121 9.881 1.098 2.667 135.55 0.67/14 15.698 24.4155 15.100 0.002 1.193 1.444 8.072 0.076 23.71 0.67/19 15.594 29.829 46.608 14.305 0.192 1.131 20.312 7.647 0.925 2.246 14.188 0.67/18 1.597 29.866 41.702 15.988 0.214 1.264 22.702 8.847 1.078 2.677 135.55 0.67/14 17.506 28.259 46.608 14.305 0.192 1.131 20.312 7.647 0.925 2.246 14.188 0.6371 0.797 2.483 2.317 2.1795 3.643 21.489 38.5932 14.5297 7.757 4.268 8.917 0.6372 0.797 2.483 2.317 2.7195 3.643 21.489 38.5932 14.5297 7.757 4.268 8.917 0.6373 0.797 0.785 0.797 0.799 0.799 0.799 0.799 0.799 0.799 0.799 0.799 0.799 0.799 0.799 0.799 0.799 0.799 0.799 0.799 0.799							-					
0.67/4 3.915 6.280 9.812 67.949 0.911 5.370 96.483 86.324 4.393 10.670 242.10 0.67/6 5.872 9.420 12.265 54.359 0.229 4.206 77.181 2.906 77.181 2.906 77.181 2.906 77.181 2.906 77.181 2.906 77.181 2.907 6.881 10.990 171.771 38.828 0.520 3.890 55.133 20.757 2.510 6.907 161.92 0.67/8 7.829 12.560 19.624 33.974 0.455 2.685 44.242 18.162 2.196 5.355 181.66 0.6719 8.808 14.130 22.078 30.199 0.405 2.387 42.881 16.144 1.952 4.742 143.72 0.67/10 7.977 15.700 24.531 27.779 0.364 2.148 38.593 14.530 1.757 4.268 13.825 0.67/11 10.765 17.270 26.984 24.709 0.331 1.953 3.5085 13.209 1.597 3.880 135.78 0.67/11 10.765 17.270 26.984 24.709 0.331 1.963 3.5085 13.209 1.597 3.880 135.78 0.67/13 12.702 26.984 24.709 0.331 1.963 3.5085 3.209 1.597 3.880 135.78 0.67/13 12.702 20.499 31.890 20.907 0.280 1.652 29.687 11.177 1.352 3.283 133.60 0.67/14 13.701 21.979 34.343 19.44 0.260 1.554 27.567 10.378 1.1255 3.049 3.067/14 1.6585 2.519 36.796 18.120 0.243 1.432 25.729 9.886 1.171 2.845 134.25 0.67/14 1.6637 26.689 41.702 15.988 0.214 1.264 22.702 8.847 1.098 2.667 3.555 0.67/14 1.6637 26.689 41.702 15.988 0.214 1.264 22.702 8.847 1.098 2.667 3.555 0.67/14 1.6637 2.966 4.634 13.5897 1.822 1.704 19.9966 72.649 8.785 2.146 4.8472 3.063												
0.67/6 4.893 7.850 12.265 54.359 0.729 4.296 77.186 29.059 3.514 8.336 202.86 0.67/7 6.851 10.990 17.171 38.828 0.520 3.699 55.133 20.787 2.510 6.697 16.129 0.67/8 7.829 12.560 19.624 33.974 0.455 2.685 48.242 18.162 2.196 5.335 151.06 0.67/9 8.808 14.130 22.078 30.199 0.405 2.587 42.881 16.144 1.552 4.742 143.72 0.67/10 9.787 15.700 24.531 27.179 0.364 2.148 38.593 1.529 1.597 3.860 13.80 0.67/11 10.765 17.270 26.984 24.709 0.331 1.953 35.085 13.209 1.597 3.861 3.598 0.67/11 10.765 17.270 26.984 24.709 0.331 1.953 35.085 13.209 1.597 3.863 135.78 0.67/12 17.742 20.894 20.907 0.280 1.652 20.968 11.717 1.352 3.283 33.36 0.67/14 13.701 21.979 34.343 19.414 0.260 1.534 27.567 10.378 1.255 3.049 13.84 0.67/13 1.6460 23.559 3.6796 18.18 1.000 1.534 27.567 10.378 1.255 3.049 13.48 0.67/13 1.668 20.859 44.698 41.702 1.598 0.214 1.264 22.702 8.547 1.044 2.511 137.28 0.67/14 15.688 25.119 30.239 16.987 0.024 1.135 2.1441 8.072 0.976 2.371 139.18 0.67/14 15.594 29.829 46.608 44.305 0.592 1.131 20.312 7.647 0.925 2.246 141.78 0.67/19 18.594 29.829 46.608 4.365 0.592 1.131 20.312 7.647 0.925 2.246 141.78 0.634 0.979 1.483 2.317 271.795 3.643 21.480 38.5922 44.297 77.571 42.680 80.317 0.6374 0.979 2.486 4.499 6.951 0.9598 1.147 7.160 12.8644 44.432 5.857 14.227 310.44 0.634 0.957 0.6376 5.857 0.6376 5.857 0.6376 5.857 0.6376 5.857 0.6376 5.857 0.6376 5.858 0.0380 3.858 0.0390 3.580 6.4322 2.416 2.298 3.514 3.575 3.643 0.6341 3.750 0.6341 3.750 0.6341 3.750 0.6361 3.857 3.899 3.899 3.898 3.899 3.898 3.899 3.898 3.899 3.898 3.893 3.899 3.898 3.899 3.899 3												
0.6776 6.881 10.90 14.711 84.299 0.697 3.580 64.322 24.216 2.928 7.113 178.07 0.6778 7.829 12.560 19.624 33.974 0.455 2.685 48.242 18.162 2.196 5.335 151.06 0.678 7.829 12.560 19.624 33.974 0.455 2.685 48.242 18.162 2.196 5.335 151.06 0.67710 9.787 15.700 24.531 27.779 0.364 2.188 38.593 14.530 1.757 4.268 138.85 0.67111 10.765 17.270 26.944 24.709 0.331 1.953 35.085 13.209 1.597 3.880 135.78 0.67112 17.44 18.329 29.437 22.550 0.304 1.790 32.161 12.108 1.464 3.557 134.05 0.6713 12.722 20.409 31.880 20.907 0.280 1.652 29.687 11.177 1.352 3.283 133.06 0.6714 13.701 21.979 34.343 19.914 0.260 1.534 27.567 10.378 1.255 3.049 13.480 0.6715 13.665 26.689 41.702 15.988 0.214 1.264 22.702 8.547 1.038 2.667 135.55 0.6716 15.658 25.119 39.249 16.987 0.228 1.432 24.121 9.081 1.098 2.667 135.55 0.6716 15.658 25.119 39.249 16.987 0.228 1.131 20.312 7.647 0.976 2.371 139.28 0.6713 17.616 28.259 44.155 15.100 0.002 1.193 21.441 8.072 0.976 2.371 139.88 0.631 0.979 1.483 2.317 271.795 3.648 3.589 1.132 7.647 0.925 2.246 0.631 0.979 1.483 2.317 271.795 3.648 3.85.932 145.297 17.571 42.680 893.17 0.632 1.957 2.966 4.664 135.897 1.822 10.740 192.966 72.649 8.785 21.340 435.75 0.633 3.915 5.931 9.268 67.949 0.911 5.370 96.483 36.324 4.393 10.670 241.21 0.631 3.976 4.469 6.951 0.905.88 1.141 1.196 12.844 48.342 2.928 1.131 16.75 0.6311 1.0765 1.6312 25.487 24.709 0.331 1.953 3.5085 13.209 1.597 3.880 13.320 0.6311 1.0765 1.6312 25.487 24.709 0.313 1.953 3.5085 13.209 1.597 3.880 13.320 0.6311 1.797 3.644 3.859 0.072 3.890 6.757 9.885												
0.6776 6.851 10.990 171.71 38.828 0.520 3.069 55.133 20.757 2.510 6.097 161.92 0.678 7.829 12.556 19.624 33.974 0.455 2.885 48.224 18.162 2.196 5.353 151.06 0.679 8.808 14.130 22.078 30.199 0.405 2.387 42.881 16.144 1.952 4.742 145.72 0.6710 9.787 15.700 24.511 27.179 0.364 2.148 38.593 13.209 1.597 3.868 138.50 0.6711 10.705 17.270 26.984 24.709 0.331 1.953 35.985 13.209 1.597 3.868 135.78 0.6712 11.744 18.839 29.437 22.650 0.304 1.790 32.161 12.108 1.464 3.557 134.05 0.6713 12.722 20.409 31.890 20.907 0.280 1.652 29.687 11.177 1.352 2.328 33.36 0.6714 13.701 21.979 34.33 19.414 0.260 1.534 27.567 10.378 1.255 3.049 1334 0.6715 14.680 23.549 36.796 181.120 0.243 1.432 25.729 9.686 1.171 2.245 314.25 0.6716 15.658 25.119 39.249 16.987 0.228 1.342 24.121 9.881 1.098 2.667 135.55 0.6717 16.637 26.689 41.702 15.988 0.214 1.264 22.702 8.547 1.034 2.511 137.28 0.6719 18.594 29.829 46.608 14.305 0.192 1.131 20.312 7.647 0.925 2.246 141.78 0.632 1.957 2.966 4.634 33.887 1.822 0.740 12.2644 48.072 0.976 2.371 0.632 1.957 2.966 4.634 33.887 1.822 0.740 12.2644 48.022 8.878 1.364 0.6334 3.915 5.931 9.268 67.949 0.911 5.370 96.483 36.324 4.393 10.670 24.12 0.634 3.915 5.931 9.268 67.949 0.911 5.370 96.483 36.324 4.393 10.670 24.12 0.634 3.915 5.931 9.268 67.949 0.911 5.370 96.483 36.324 4.393 10.670 24.12 0.636 8.808 7.897 11.863 18.345 0.209 3.580 64.322 24.16 2.928 7.113 16.63 0.6313 1.766 28.259 1.258 1.342 2.412 0.986 7.249 6.535 1.452 0.6331 1.766 28.259 1.258 1.343 0.359 64.322 2.266 7.269 6.368 0.6331 1.688 2.3												
0.678 7.829 12.560 19.624 33.074 0.455 2.685 48.242 18.162 2.196 5.335 13.074 14.757 0.67710 9.787 15.700 24.531 27.179 0.364 2.148 38.593 14.530 1.757 4.268 138.85 0.67711 10.765 17.270 26.984 24.709 0.331 1.953 35.085 13.209 1.597 3.880 13.855 0.67712 11.744 18.852 29.437 22.565 0.304 1.790 33.161 12.108 1.466 1.466 0.67713 11.744 18.852 29.437 22.565 0.304 1.790 3.2161 12.108 1.466 1.466 0.67714 13.701 12.792 0.369 31.890 20.907 0.280 1.652 29.687 11.177 1.352 3.283 133.09 0.67714 14.680 23.549 34.43 91.44 0.260 1.534 27.567 0.378 1.255 3.049 133.48 0.6715 15.658 23.19 39.249 16.897 0.228 1.342 25.729 9.686 1.171 2.845 134.00 0.6714 15.658 23.19 39.249 16.897 0.228 1.342 24.121 9.918 1.098 2.667 135.55 0.67171 16.637 26.689 41.702 15.988 0.214 1.264 22.702 8.847 1.034 2.311 137.28 0.6718 15.894 29.329 46.608 14.005 0.922 1.131 20.121 7.647 0.925 2.246 141.78 0.631 0.979 1.483 2.317 271.795 3.643 21.480 385.932 145.297 17.571 42.680 893.17 0.632 4.952												
0.67/19 8.808 14.130 22.078 30.199 0.405 2.387 42.881 16.144 1.952 47.42 143.72 0.67/10 9.787 15.700 24.531 27.179 0.364 2.148 38.593 14.530 1.757 4.268 38.85 0.67/12 11.744 18.399 29.437 22.659 0.304 1.790 32.161 12.108 1.464 3.557 134.50 0.67/12 11.744 18.399 29.437 22.659 0.304 1.790 32.161 12.108 1.464 3.557 134.50 0.67/14 13.701 21.979 34.431 9.414 0.260 1.534 27.567 10.378 12.555 3.049 133.33 0.67/15 14.680 23.599 36.796 18.120 0.243 1.432 25.229 9.68 1.171 3.52 3.283 133.36 0.67/16 15.658 25.119 39.249 16.887 0.228 1.342 2.4121 9.081 1.098 2.667 135.55 0.67/17 16.637 26.689 41.702 15.988 0.224 1.644 2.2702 8.547 1.034 2.511 137.28 0.67/19 18.594 29.829 44.155 15.100 0.020 1.193 21.441 8.072 0.976 2.246 14.78 0.63/1 0.979 1.483 2.317 271.795 3.643 21.484 385.932 145.297 17.571 42.680 83.45 0.63/3 2.936 4.449 6.951 90.598 1.214 7.160 128.644 48.432 5.857 14.227 310.46 0.63/4 3.915 5.931 9.268 67.949 0.911 5.370 96.483 36.524 43.93 10.670 43.43 0.63/3 4.893 7.414 1.585 5.4559 0.797 4.268 7.188 38.993 14.530 1.757 4.268 83.60 0.63/3 8.893 1.1863 18.336 33.974 0.4559 0.697 3.580 6.4322 2.4216 2.928 7.113 17.673 0.63/1 1.744 1.779 2.7179 0.364 2.148 38.593 14.530 1.757 4.268 33.60 0.63/3 7.893 7.144 1.585 5.4559 0.790 0.795 3.538 4.320 1.757 4.268 33.60 0.63/1 1.757 1.744 1.7450 1.744 1.7450 1.744 1.7450 1.744 1.7450 0.63/1 1.744 1.7450 1.744 1.7450 1.744 1.7450 1.744 1.7450 1.744 1.7450 0.63/1 1.744 1.7450 1.7450 1.7450 1.7450 1.7450 1.7450 1.7450 1.7450 0.63/3 1.757 1.7570 1.7570 1.7570 1.7570 1.7570 1.7570 1.75												
0.6710 0.787 15.700 24.531 27.179 0.364 2.148 38.593 14.530 1.757 4.268 138.59 0.6711 10.765 17.270 26.984 24.709 0.331 1.953 35.085 13.209 1.597 3.880 135.78 0.6713 12.722 20.409 31.890 20.907 0.280 1.652 29.687 11.177 1.352 3.283 133.30 0.6714 13.701 2.1979 34.343 19.9144 0.260 1.534 27.567 10.378 1.255 3.049 133.48 0.6715 14.680 23.549 36.796 18.120 0.243 1.432 25.729 9.686 1.171 2.845 134.05 0.6716 15.658 25.119 39.249 16.687 0.228 1.342 24.121 9.081 1.098 2.667 135.55 0.6717 16.637 26.689 41.702 15.988 0.214 1.264 22.702 8.547 1.034 2.511 137.28 0.6718 17.616 28.259 44.155 15.100 0.202 1.131 20.312 7.647 0.925 2.216 141.78 0.631 0.979 1.483 2.317 271.795 3.643 2.1480 385.932 145.297 17.571 42.680 893.17 0.632 1.957 2.966 4.634 135.897 1.822 10.740 102.966 72.649 8.785 2.1340 453.75 0.633 2.936 4.449 6.951 90.598 1.2214 7.160 128.644 48.432 5.857 14.227 30.636 0.634 4.991 5.933 9.268 6.7949 0.911 5.370 96.483 36.324 4.393 10.707 241.21 0.635 3.857 3.854 3.859 3.858 3.859 3.859 3.148 3.56 201.57 0.636 3.857 3.857 3.859 3.858 3.859 3.859 3.859 3.858 3.1340 453.75 0.637 6.851 10.380 16.219 38.828 0.320 3.099 5.133 20.757 2.510 6.097 160.53 0.637 6.851 10.380 16.219 38.828 0.320 3.099 5.133 20.757 2.510 6.097 160.53 0.6371 6.851 10.380 16.219 38.828 0.320 3.099 5.133 20.757 2.510 6.097 160.53 0.6371 6.851 10.380 16.219 38.828 0.320 3.099 5.133 20.757 2.510 6.097 160.53 0.6371 1.766 5.658 3.755 3.755 3.755 3.755 3.809 3.808 3.3492 3.1440 3.557 3.3180 0.6371 1.774 3.533 3.537 3.538 3.539 3.538 3.539 3.538 3.539			,									
0.6711 0.765 17.270 26.984 24.709 0.331 1.953 35.085 13.209 1.597 3.880 155.78												138,856
0.671/2 11.744 18.839 29.437 22.650 0.304 1.790 32.161 12.108 1.464 3.557 134.05 0.671/3 12.722 20.409 31.890 20.907 0.280 1.652 29.687 11.177 1.325 3.281 333.66 0.671/6 13.701 21.979 34.343 19.414 0.260 1.534 27.567 10.378 1.255 3.049 133.86 0.671/6 13.6568 25.191 39.249 16.987 0.228 1.342 25.729 9.686 1.171 2.845 134.25 0.671/7 16.637 26.689 41.702 15.988 0.214 1.264 22.702 8.547 1.034 2.511 137.28 0.671/8 17.616 28.259 44.155 15.100 0.202 1.193 21.441 8.072 0.976 2.371 139.38 0.671/9 18.594 29.829 46.608 14.305 0.192 1.131 20.312 7.647 0.925 2.246 141.78 0.631 0.979 1.483 2.317 271.795 3.043 21.480 385.932 145.297 17.571 42.680 893.17 0.632 1.957 2.966 4.634 135.897 1.822 10.740 192.966 72.649 8.785 21.340 433.75 0.6334 3.915 5.931 9.268 67.949 0.911 5.370 96.483 36.324 4.393 10.670 241.21 0.6346 5.872 8.897 13.902 45.299 0.007 3.586 4.322 24.216 29.987 0.6376 6.871 10.380 16.219 38.888 0.520 3.069 55.133 20.757 2.510 6.097 100.36 0.6340 8.808 13.346 20.883 30.199 0.405 2.287 42.881 16.144 1.952 4.742 141.77 0.63710 9.787 14.829 2.2485 3.3974 0.455 2.685 48.242 18.18 1.644 1.952 4.742 141.77 0.63710 9.787 14.829 2.2488 19.414 0.260 1.534 27.507 10.378 1.255 3.049 13.349 0.6371 1.764 1.794 27.804 22.650 0.304 1.790 3.2161 12.108 1.464 3.557 13.370 0.6371 1.764 1.794 27.804 22.650 0.304 1.790 3.2161 12.108 1.464 3.557 13.530 0.63711 1.764 1.794 27.804 22.650 0.304 1.790 3.2161 12.108 1.464 3.557 13.340 0.63715 14.680 2.4875 3.4755 3.9772 0.029 3.288 3.422 18.509 3.544 3.558 3.049 3.056 0.63715 14.680 2.4876 3.3775 3												
0.67/14 13,701 21,979 34,343 19,414 0.260 1.534 27,567 10,378 1.255 3,049 133,489 0.67/15 14,680 23,549 36,796 18,120 0.243 1.432 25,729 9,686 1,171 2.845 134,25 0.67/16 15,658 25,119 39,249 16,987 0.228 1.342 24,121 9,081 1.098 2.667 135,55 0.67/17 16,637 26,889 41,702 15,988 0.214 1.264 22,702 8,547 1.034 2.511 137,28 0.67/18 17,616 28,259 44,155 15,100 0.202 1.193 21,441 8,072 0.976 2,371 139,38 0.67/18 17,616 28,259 44,155 15,100 0.202 1.193 21,441 8,072 0.976 2,371 139,38 0.67/19 18,594 29,829 46,608 14,305 0.192 1,131 20,312 7,647 0.925 2.246 141,78 0.6372 1.957 2.966 4,634 135,897 18,222 0.740 0.892 1.480 388,932 145,297 17,571 42,680 893,17 0.6372 1.957 2.966 4,634 135,897 18,222 0.740 0.2966 27,649 8,785 21,340 453,75 0.633 2.936 4,449 6,951 90,598 1.214 7,160 128,644 48,432 5,857 14,227 310,466 0.634 3,915 5,931 9,268 67,949 0.911 5,370 96,483 36,324 4,393 10,670 241,21 0.6372 6,851 0.380 16,219 38,828 0.520 3,069 5,133 20,959 3,514 2,928 7,113 176,73 0.636 5,872 8,897 13,802 45,299 0.907 3,580 64,322 24,216 2,928 7,113 176,73 0.6376 6,851 10,380 16,219 38,828 0.520 3,069 55,133 20,975 2,510 6,0571 6,053 4,054 6,053 3,049 3,												134,053
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$												133,360
0.67/15												133,480
0.67/16 15.658 25.119 39.249 16.987 0.228 1.342 24.121 9.081 1.098 2.667 135.55 0.67/17 16.637 26.689 44.1702 15.988 0.214 1.264 22.702 8.547 1.034 2.511 137.28 0.67/18 17.616 28.259 44.155 15.100 0.202 1.193 21.441 8.072 0.976 2.371 139.38 0.67/19 18.594 29.829 44.668 14.305 0.192 1.131 20.312 7.647 0.925 2.246 141.78 0.63/1 0.979 1.483 2.317 271.795 3.643 21.480 385.932 145.297 17.571 42.680 893.17 0.63/2 1.957 2.966 4.634 135.897 1.822 10.740 192.966 72.649 8.785 21.340 453.75 0.63/3 2.936 4.449 6.951 90.598 1.214 7.160 128.644 4.432 5.787 14.227 310.46 0.63/4 3.915 5.931 92.68 67.949 0.911 5.370 96.483 36.324 4.393 10.670 241.21 0.63/6 5.872 8.897 13.902 45.299 0.607 3.580 64.322 24.216 9.298 7.113 176.73 0.63/3 6.851 10.380 16.219 38.828 0.520 3.669 5.133 20.757 2.510 6.907 160.36 0.63/8 7.829 11.863 18.536 33.974 0.455 2.685 48.242 18.162 2.198 0.63/10 9.787 14.829 23.170 27.179 0.364 2.148 38.593 14.530 1.757 4.268 36.241 0.63/11 10.765 16.312 25.487 24.709 0.331 1.953 35.085 14.530 1.757 4.268 36.631 0.63/12 11.744 17.794 27.804 22.650 0.304 1.790 32.161 12.108 1.464 3.557 131.37 0.63/15 14.680 22.243 34.755 18.120 0.243 1.432 27.567 10.378 1.255 3.049 130.35 0.63/15 14.680 22.243 34.755 18.120 0.243 1.432 27.567 10.378 1.255 3.049 130.35 0.63/15 14.680 22.243 34.755 18.120 0.243 1.432 27.567 10.378 1.255 3.049 130.35 0.63/15 14.680 22.243 34.755 18.120 0.243 1.432 27.567 10.378 2.558 21.340 455.20 0.75/1 0.979 1.765 2.758 271.795 3.643 2.1480 38.932 145.297 17.571 42.680 80.389 0.75/1 0.979 1.765 2.758 2.718 9												134,252
$ \begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$			25,119									135,552
$ \begin{array}{c c c c c c c c c c c c c c c c c c c $	0,67/17	16,637	26,689	41,702			1,264		8,547	1,034		137,287
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	0,67/18	17,616	28,259	44,155			1,193	21,441		0,976		139,385
0.63/1	0,67/19	18,594	29,829	46,608	14,305	0,192	1,131	20,312	7,647	0,925	2,246	141,789
0.63/2 1.957 2.966 4.634 135,897 1.822 10,740 192,966 72,649 8.785 21,340 43,375 0.63/3 2.936 4.449 6.951 90,598 1.214 7.160 128,644 48,432 5.857 14,227 310,466 0.63/4 3.915 5.931 9.268 67,949 0.911 5.370 96,483 36,324 4.393 10,670 241,211 0.63/5 4.893 7.414 11,585 54,359 0.729 4.296 77,186 29,059 3.514 8.536 201,57 0.63/6 5.872 8.897 13,902 4.299 0.607 3.580 64,322 24,216 2.928 7,113 176,73 0.63/6 6.851 10,380 16,219 38,828 0.520 3.069 55,133 20,757 2,510 6,097 160,360 0.63/8 7.829 11,863 18,536 33,974 0.455 2.685 48,242 18,162 2,196 5.335 149,27 0.63/9 8.808 13,346 20,853 30,199 0.405 2.387 42,881 16,144 1,952 4,742 141,71 0.63/10 9.787 14,829 23,170 27,179 0.364 2,148 38,593 14,530 1,757 4,268 136,62 0.63/11 10,765 16,312 25,487 24,709 0.331 1,953 35,085 13,209 1,597 3,880 133,32 0.63/12 11,744 17,794 27,804 22,650 0.304 1,790 32,161 12,108 1,464 3,557 131,37 0.63/15 14,680 22,243 34,755 18,120 0.243 1,432 25,729 9,686 1,171 2,845 130,90 0.63/15 14,680 22,243 34,755 18,120 0.243 1,432 25,729 9,686 1,171 2,845 130,90 0.63/16 15,658 23,726 37,772 16,987 0,228 1,342 24,121 9,081 1,098 2,667 131,88 0.63/17 16,637 25,209 39,389 15,988 0,214 1,264 22,702 8,547 1,034 2,511 133,49 0.63/19 17,616 26,692 41,706 15,100 0,202 1,193 21,441 8,072 0,925 2,46 137,54 0.75/1 0.979 1,765 2,758 2,758 2,759 0,686 1,171 2,845 130,90 0.75/6 5,872 10,592 16,550 45,299 0,607 3,580 64,322 24,216 2,928 7,113 181,08 0.75/10 0,978 1,765 2,758 2,759 0,607 3,580 64,322 24,216 2,928 7,113 181,08 0.75/10 0,978 1,765 2,758 2,759 0,607 3,580 64,						B-6: T	$_{\text{OK}}=\overline{6,25,6}$	$\alpha_p=0,63$				
0.63/3					271,795				145,297			893,176
0.63/4 3.915 5.931 9.268 67,949 0.911 5.370 96,483 36,324 4.393 10,670 241,21	0,63/2	1,957	2,966	4,634	135,897	1,822	10,740	192,966	72,649	8,785	21,340	453,756
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	0,63/3	2,936	4,449	6,951	90,598	1,214	7,160	128,644	48,432	5,857	14,227	310,468
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$									36,324			241,213
0.63/7												201,572
0.63/8												176,737
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$												160,363
0.63/10 9,787 14,829 23,170 27,179 0.364 2,148 38,593 14,530 1,757 4,268 136,62												149,278
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$												
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$												
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$												
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$												
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$												
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$			- 4:			/						
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$						· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·				· ·		
$\begin{array}{ c c c c c c c c c c c c c c c c c c c$												
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$										· ·		
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$			· · · · · ·			· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·						
0,75/1 0,979 1,765 2,758 271,795 3,643 21,480 385,932 145,297 17,571 42,680 893,899 0,75/2 1,957 3,531 5,517 135,897 1,822 10,740 192,966 72,649 8,785 21,340 455,200 0,75/3 2,936 5,296 8,275 90,598 1,214 7,160 128,644 48,432 5,857 14,227 312,633 0,75/4 3,915 7,061 11,033 67,949 0,911 5,370 96,483 36,324 4,393 10,670 244,103 0,75/5 4,893 8,827 13,792 54,359 0,729 4,296 77,186 29,059 3,514 8,536 205,19 0,75/6 5,872 10,592 16,550 45,299 0,607 3,580 64,322 24,216 2,928 7,113 181,08 0,75/7 6,851 12,357 19,308 38,828 0,520 3,069 55,133 20,757	0,03/17	10,574	20,173	44,023	14,505			/	7,047	0,723	2,240	137,347
0,75/2 1,957 3,531 5,517 135,897 1,822 10,740 192,966 72,649 8,785 21,340 455,200 0,75/3 2,936 5,296 8,275 90,598 1,214 7,160 128,644 48,432 5,857 14,227 312,633 0,75/4 3,915 7,061 11,033 67,949 0,911 5,370 96,483 36,324 4,393 10,670 244,100 0,75/5 4,893 8,827 13,792 54,359 0,729 4,296 77,186 29,059 3,514 8,536 205,19 0,75/6 5,872 10,592 16,550 45,299 0,607 3,580 64,322 24,216 2,928 7,113 181,08 0,75/7 6,851 12,357 19,308 38,828 0,520 3,069 55,133 20,757 2,510 6,097 165,430 0,75/8 7,829 14,123 22,067 33,974 0,455 2,685 48,242 18,162	0.75/1	0.979	1.765	2.758	271.795				145.297	17.571	42.680	893,899
0,75/3 2,936 5,296 8,275 90,598 1,214 7,160 128,644 48,432 5,857 14,227 312,633 0,75/4 3,915 7,061 11,033 67,949 0,911 5,370 96,483 36,324 4,393 10,670 244,100 0,75/5 4,893 8,827 13,792 54,359 0,729 4,296 77,186 29,059 3,514 8,536 205,19 0,75/6 5,872 10,592 16,550 45,299 0,607 3,580 64,322 24,216 2,928 7,113 181,08 0,75/7 6,851 12,357 19,308 38,828 0,520 3,069 55,133 20,757 2,510 6,097 165,43 0,75/8 7,829 14,123 22,067 33,974 0,455 2,685 48,242 18,162 2,196 5,335 155,06 0,75/9 8,808 15,888 24,825 30,199 0,405 2,387 42,881 16,144 <												455,203
0,75/4 3,915 7,061 11,033 67,949 0,911 5,370 96,483 36,324 4,393 10,670 244,100 0,75/5 4,893 8,827 13,792 54,359 0,729 4,296 77,186 29,059 3,514 8,536 205,19 0,75/6 5,872 10,592 16,550 45,299 0,607 3,580 64,322 24,216 2,928 7,113 181,08 0,75/7 6,851 12,357 19,308 38,828 0,520 3,069 55,133 20,757 2,510 6,097 165,430 0,75/8 7,829 14,123 22,067 33,974 0,455 2,685 48,242 18,162 2,196 5,335 155,060 0,75/9 8,808 15,888 24,825 30,199 0,405 2,387 42,881 16,144 1,952 4,742 148,23 0,75/10 9,787 17,653 27,583 27,179 0,364 2,148 38,593 14,530					· ·	-						312,639
0,75/5 4,893 8,827 13,792 54,359 0,729 4,296 77,186 29,059 3,514 8,536 205,19 0,75/6 5,872 10,592 16,550 45,299 0,607 3,580 64,322 24,216 2,928 7,113 181,08 0,75/7 6,851 12,357 19,308 38,828 0,520 3,069 55,133 20,757 2,510 6,097 165,430 0,75/8 7,829 14,123 22,067 33,974 0,455 2,685 48,242 18,162 2,196 5,335 155,060 0,75/9 8,808 15,888 24,825 30,199 0,405 2,387 42,881 16,144 1,952 4,742 148,23 0,75/10 9,787 17,653 27,583 27,179 0,364 2,148 38,593 14,530 1,757 4,268 143,86 0,75/11 10,765 19,419 30,341 24,709 0,331 1,953 35,085 13,209								· ·				244,108
0,75/6 5,872 10,592 16,550 45,299 0,607 3,580 64,322 24,216 2,928 7,113 181,080 0,75/7 6,851 12,357 19,308 38,828 0,520 3,069 55,133 20,757 2,510 6,097 165,430 0,75/8 7,829 14,123 22,067 33,974 0,455 2,685 48,242 18,162 2,196 5,335 155,060 0,75/9 8,808 15,888 24,825 30,199 0,405 2,387 42,881 16,144 1,952 4,742 148,23 0,75/10 9,787 17,653 27,583 27,179 0,364 2,148 38,593 14,530 1,757 4,268 143,86 0,75/11 10,765 19,419 30,341 24,709 0,331 1,953 35,085 13,209 1,597 3,880 141,28 0,75/12 11,744 21,184 33,100 22,650 0,304 1,790 32,161 12,108												205,191
0,75/7 6,851 12,357 19,308 38,828 0,520 3,069 55,133 20,757 2,510 6,097 165,430 0,75/8 7,829 14,123 22,067 33,974 0,455 2,685 48,242 18,162 2,196 5,335 155,066 0,75/9 8,808 15,888 24,825 30,199 0,405 2,387 42,881 16,144 1,952 4,742 148,23 0,75/10 9,787 17,653 27,583 27,179 0,364 2,148 38,593 14,530 1,757 4,268 143,86 0,75/11 10,765 19,419 30,341 24,709 0,331 1,953 35,085 13,209 1,597 3,880 141,289 0,75/12 11,744 21,184 33,100 22,650 0,304 1,790 32,161 12,108 1,464 3,557 140,06 0,75/13 12,722 22,949 35,858 20,907 0,280 1,652 29,687 11,177												181,080
0,75/8 7,829 14,123 22,067 33,974 0,455 2,685 48,242 18,162 2,196 5,335 155,06 0,75/9 8,808 15,888 24,825 30,199 0,405 2,387 42,881 16,144 1,952 4,742 148,23 0,75/10 9,787 17,653 27,583 27,179 0,364 2,148 38,593 14,530 1,757 4,268 143,86 0,75/11 10,765 19,419 30,341 24,709 0,331 1,953 35,085 13,209 1,597 3,880 141,28 0,75/12 11,744 21,184 33,100 22,650 0,304 1,790 32,161 12,108 1,464 3,557 140,06 0,75/13 12,722 22,949 35,858 20,907 0,280 1,652 29,687 11,177 1,352 3,283 139,86 0,75/14 13,701 24,714 38,616 19,414 0,260 1,534 27,567 10,378												165,430
0,75/10 9,787 17,653 27,583 27,179 0,364 2,148 38,593 14,530 1,757 4,268 143,86 0,75/11 10,765 19,419 30,341 24,709 0,331 1,953 35,085 13,209 1,597 3,880 141,289 0,75/12 11,744 21,184 33,100 22,650 0,304 1,790 32,161 12,108 1,464 3,557 140,06 0,75/13 12,722 22,949 35,858 20,907 0,280 1,652 29,687 11,177 1,352 3,283 139,86 0,75/14 13,701 24,714 38,616 19,414 0,260 1,534 27,567 10,378 1,255 3,049 140,48 0,75/15 14,680 26,480 41,375 18,120 0,243 1,432 25,729 9,686 1,171 2,845 141,76 0,75/16 15,658 28,245 44,133 16,987 0,228 1,342 24,121 9,081 <td>0,75/8</td> <td>7,829</td> <td>14,123</td> <td>22,067</td> <td>33,974</td> <td>0,455</td> <td>2,685</td> <td>48,242</td> <td>18,162</td> <td>2,196</td> <td>5,335</td> <td>155,068</td>	0,75/8	7,829	14,123	22,067	33,974	0,455	2,685	48,242	18,162	2,196	5,335	155,068
0,75/11 10,765 19,419 30,341 24,709 0,331 1,953 35,085 13,209 1,597 3,880 141,289 0,75/12 11,744 21,184 33,100 22,650 0,304 1,790 32,161 12,108 1,464 3,557 140,06 0,75/13 12,722 22,949 35,858 20,907 0,280 1,652 29,687 11,177 1,352 3,283 139,86 0,75/14 13,701 24,714 38,616 19,414 0,260 1,534 27,567 10,378 1,255 3,049 140,489 0,75/15 14,680 26,480 41,375 18,120 0,243 1,432 25,729 9,686 1,171 2,845 141,76 0,75/16 15,658 28,245 44,133 16,987 0,228 1,342 24,121 9,081 1,098 2,667 143,56 0,75/17 16,637 30,010 46,891 15,988 0,214 1,264 22,702 8,547 <td></td> <td>148,231</td>												148,231
0,75/12 11,744 21,184 33,100 22,650 0,304 1,790 32,161 12,108 1,464 3,557 140,06 0,75/13 12,722 22,949 35,858 20,907 0,280 1,652 29,687 11,177 1,352 3,283 139,860 0,75/14 13,701 24,714 38,616 19,414 0,260 1,534 27,567 10,378 1,255 3,049 140,480 0,75/15 14,680 26,480 41,375 18,120 0,243 1,432 25,729 9,686 1,171 2,845 141,76 0,75/16 15,658 28,245 44,133 16,987 0,228 1,342 24,121 9,081 1,098 2,667 143,56 0,75/17 16,637 30,010 46,891 15,988 0,214 1,264 22,702 8,547 1,034 2,511 145,79 0,75/18 17,616 31,776 49,650 15,100 0,202 1,193 21,441 8,072 <td>0,75/10</td> <td></td> <td>17,653</td> <td></td> <td>27,179</td> <td></td> <td>2,148</td> <td>38,593</td> <td>14,530</td> <td>1,757</td> <td>4,268</td> <td>143,863</td>	0,75/10		17,653		27,179		2,148	38,593	14,530	1,757	4,268	143,863
0,75/13 12,722 22,949 35,858 20,907 0,280 1,652 29,687 11,177 1,352 3,283 139,866 0,75/14 13,701 24,714 38,616 19,414 0,260 1,534 27,567 10,378 1,255 3,049 140,489 0,75/15 14,680 26,480 41,375 18,120 0,243 1,432 25,729 9,686 1,171 2,845 141,76 0,75/16 15,658 28,245 44,133 16,987 0,228 1,342 24,121 9,081 1,098 2,667 143,56 0,75/17 16,637 30,010 46,891 15,988 0,214 1,264 22,702 8,547 1,034 2,511 145,79° 0,75/18 17,616 31,776 49,650 15,100 0,202 1,193 21,441 8,072 0,976 2,371 148,39°			19,419	30,341	24,709	0,331	1,953	35,085	13,209	1,597	3,880	141,289
0,75/14 13,701 24,714 38,616 19,414 0,260 1,534 27,567 10,378 1,255 3,049 140,489 0,75/15 14,680 26,480 41,375 18,120 0,243 1,432 25,729 9,686 1,171 2,845 141,76 0,75/16 15,658 28,245 44,133 16,987 0,228 1,342 24,121 9,081 1,098 2,667 143,56 0,75/17 16,637 30,010 46,891 15,988 0,214 1,264 22,702 8,547 1,034 2,511 145,79 0,75/18 17,616 31,776 49,650 15,100 0,202 1,193 21,441 8,072 0,976 2,371 148,39	0,75/12	11,744	21,184	33,100	22,650	0,304	1,790	32,161	12,108	1,464	3,557	140,061
0,75/15 14,680 26,480 41,375 18,120 0,243 1,432 25,729 9,686 1,171 2,845 141,76 0,75/16 15,658 28,245 44,133 16,987 0,228 1,342 24,121 9,081 1,098 2,667 143,56 0,75/17 16,637 30,010 46,891 15,988 0,214 1,264 22,702 8,547 1,034 2,511 145,79 0,75/18 17,616 31,776 49,650 15,100 0,202 1,193 21,441 8,072 0,976 2,371 148,39	0,75/13								11,177		3,283	139,868
0,75/16 15,658 28,245 44,133 16,987 0,228 1,342 24,121 9,081 1,098 2,667 143,56 0,75/17 16,637 30,010 46,891 15,988 0,214 1,264 22,702 8,547 1,034 2,511 145,799 0,75/18 17,616 31,776 49,650 15,100 0,202 1,193 21,441 8,072 0,976 2,371 148,399			24,714	38,616			1,534	27,567	10,378	1,255	3,049	140,489
0,75/17 16,637 30,010 46,891 15,988 0,214 1,264 22,702 8,547 1,034 2,511 145,799 0,75/18 17,616 31,776 49,650 15,100 0,202 1,193 21,441 8,072 0,976 2,371 148,399											2,845	141,761
0,75/18 17,616 31,776 49,650 15,100 0,202 1,193 21,441 8,072 0,976 2,371 148,39												143,561
												145,797
0,75/19 18,594 33,541 52,408 14,305 0,192 1,131 20.312 7.647 0.925 2.246 151.30										· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		148,397
101,000	0,75/19	18,594	33,541	52,408	14,305	0,192	1,131	20,312	7,647	0,925	2,246	151,301

1,0,0,0,1						R-8- T	San=6.25	a0.80				
0.802	0.80/1	0.979	1.883	2.942	271.795				145.297	17.571	42.680	894.201
0.8014 3.915 7.522 11.760 67.949 0.911 5.370 96.483 36.324 4.393 10.670 245.315 0.805 4.883 9.415 14.711 45.359 0.729 4.296 77.186 29.059 5.514 8.536 206.699 0.806 5.872 11.298 17.653 45.299 0.607 3.880 64.322 24.216 2.928 7.113 182.889 0.808 7.829 15.064 23.538 38.774 0.435 2.685 48.242 18.162 2.196 5.335 157.481 0.806 7.829 15.064 23.538 33.074 0.435 2.685 48.242 18.162 2.196 5.335 157.481 0.8079 8.308 16.947 26.481 30.199 0.405 2.387 42.881 16.144 1.952 4.742 150.936 0.8011 10.765 20.713 32.264 24.709 0.331 1.953 35.085 13.209 1.577 4.268 40.878 0.8011 10.765 20.713 32.264 24.709 0.331 1.953 35.085 13.209 1.577 3.880 144.606 0.8012 11.744 22.596 35.500 2.265 0.304 1.790 32.161 12.108 1.464 3.557 0.8013 12.722 24.479 38.249 20.907 0.380 1.652 29.687 11.177 1.352 3.283 143.780 0.8014 13.701 26.362 41.191 19.14 0.260 1.534 27.577 10.378 12.55 3.049 144.711 0.8016 15.658 30.128 47.075 16.987 0.243 1.432 25.729 9.686 1.171 2.845 146.284 0.8016 15.658 30.128 47.075 16.987 0.243 1.432 25.729 9.686 1.171 2.845 146.284 0.8017 1.6637 32.011 50.017 15.988 0.214 1.264 22.702 8.8477 1.098 2.567 145.387 0.8019 18.594 33.777 55.902 14.308 0.192 1.131 20.312 7.647 0.095 2.246 157.031 0.501 1.165 4.413 4.413 4.8154 4.872 4.72 2.665 3.345 4.778 1.696 0.500 2.338 8.827 8.827 24.1727 2.166 15.335 115.78 8.7178 10.542 25.608 482.19 0.5010 1.165 4.413 4.413 4.413 4.8145 4.872 2.606 2.315.59 17.4357 1.098 2.246 157.031 0.5011 1.165 4.413 4.413 4.413 4.835 4.372 3.606 2.315.59 17.4357 1.098 5.121 159.924 0.50010 1.165 4.413 4.413 4.41												
0.805 4.893 9.415 1.4711 9.4359 0.6729 4.296 77.186 29.099 3.514 8.536 206.090 0.807 6.881 1.3181 20.595 38.938 0.520 3.099 55.133 20.757 2.510 6.097 167541 0.807 8.808 16.947 26.480 30.199 0.405 2.2851 18.162 2.196 5.353 157.481 0.8091 10.765 20.713 32.664 24.709 0.331 1.593 35.085 13.209 1.757 4.268 146.080 0.8011 10.765 20.713 32.264 24.709 0.331 1.593 35.085 13.209 1.757 4.268 146.600 0.8012 11.734 22.596 35.000 22.6500 0.304 1.790 32.161 12.108 1.46 3.557 1.480 14.660 0.8014 13.701 26.362 41.131 12.12 1.43 1.259 9.088 1.131	0,80/3	2,936	5,649	8,827	90,598	1,214	7,160	128,644	48,432	5,857	14,227	313,544
0.806 6.872 11.298 17.653 45.299 0.607 3.880 64.322 24.216 2.928 7.113 182.889 0.800 3.808 7.829 15.064 23.558 33.974 0.455 2.685 48.242 18.162 2.196 5.335 157.848 0.809 8.808 16.947 2.6480 30.199 0.405 2.387 42.881 16.144 1.052 4.742 150.946 0.8010 9.787 18.830 29.422 27.179 0.364 2.148 38.933 14.530 1.757 4.268 146.878 0.8011 10.765 20.713 32.646 24.1709 0.331 1.953 35.085 13.200 1.597 3.880 144.696 0.8011 17.744 22.596 35.500 22.680 0.304 1.790 32.161 1.2108 1.464 3.557 0.8013 12.123 1.4530 1.757 4.268 146.878 0.8014 13.731 12.6326 4.1191 19.414 0.260 1.534 27.567 0.378 1.255 3.049 144.711 0.8015 14.680 28.245 44.131 18.120 0.243 1.432 25.729 0.866 1.171 2.845 146.878 0.8014 15.658 30.128 47.075 16.988 0.214 1.264 22.702 8.847 1.098 2.667 1.5808 0.9014 1.6637 32.011 30.017 15.988 0.214 1.264 22.702 8.847 1.098 2.667 15.938 0.8019 18.594 35.777 55.902 14.305 0.192 1.131 20.312 7.647 0.925 2.246 157.031 0.000 2.233 1.331 2.033 2.758 0.906 4.466 77.653 17.653 17.053 17.053 12.0864 1.093 7.667 57.89 43.895 52.71 12.804 27.096 0.500 4.466 77.653 17.653 12.0864 1.093 7.667 57.89 43.895 52.71 12.804 27.096 0.5014 4.466 2.468 8.0576 0.729 51.112 38.593 2.4995 51.215 393.403 0.5001 1.651 4.413 4.413 48.345 4.372 3.667 23.1559 17.4357 21.085 51.215 934.403 0.5004 4.66 77.653 17.653 17.056 12.0864 1.093 7.667 57.89 43.890 52.71 12.804 27.1096 0.5004 4.66 77.653 17.653 17.056 12.0864 1.093 7.667 57.89 43.890 52.71 12.804 27.1096 0.5004 4.66 77.653 17.653 17.056 12.0864 1.093 7.667 57.89 43.890 52.71 12.804 27.1096 0.5004 4.66 77.538 57.373 57.373 57.373 5	0,80/4	3,915	7,532	11,769	67,949	0,911	5,370	96,483	36,324	4,393	10,670	245,315
0.807	0,80/5	4,893	9,415	14,711	54,359	0,729	4,296	77,186	29,059	3,514	8,536	206,699
0.808												
0.800												
0,90110 0,787 18,830 29,422 27,179 0,364 2,148 38,593 14,530 1,575 3,268 144,696 0,8012 11,744 22,596 35,306 22,650 0,304 1,790 32,161 12,108 1,464 3,557 143,679 0,8013 12,722 24,479 38,249 20,907 0,280 1,524 2,7567 10,378 1,255 3,283 144,711 0,8015 14,680 28,245 44,191 9,144 0,260 1,534 27,567 10,378 1,255 3,409 144,711 0,8015 14,680 28,245 44,133 18,120 0,243 1,432 25,729 9,886 1,171 2,845 146,284 0,8016 15,658 30,128 47,075 1,0987 0,228 1,342 24,121 9,881 1,098 2,667 148,387 0,8017 15,658 30,128 43,907 15,100 2,020 1,193 2,144 8,072 0,976 2,371 153,825 0,8019 18,594 35,777 55,002 14,305 0,192 1,131 20,312 7,647 0,925 2,246 157,031 0,5002 2,33 8,827 8,827 241,727 2,186 15,335 115,78 87,178 10,542 25,668 482,19 0,5004 4,66 17,653 17,653 12,084 1,091 4,667 0,5003 17,653 12,084 1,093 7,667 57,89 43,589 5,271 12,804 27,096 0,507 8,156 0,5093 2,648 2,648 8,6576 0,729 5,112 38,593 0,509 3,514 8,536 2,140 0,500 3,001 3,403 3,006 3,5366 6,0432 0,566 3,481 3,308 2,4908 3,012 7,316 20,001 0,5003 3,306 3,306 3,306 6,0432 0,566 3,481 3,490 3,301 2,731 5,231 3,506 3,506 6,0432 0,566 3,481 3,490 3,311 4,413 4,413 4,413 4,413 4,413 4,413 4,413 4,413 4,413 4,413 4,413 4,413 4,413 4,414												
0.8011 10.765 20.713 32.364 24.709 0.331 1.953 35.085 13.209 1.597 3.880 144.600 0.8012 11.744 22.596 35.306 22.650 0.304 1.790 32.161 12.108 1.464 3.557 43.679 0.8014 13.701 26.362 41.191 19.414 0.260 1.534 27.567 10.378 1.255 3.049 144.713 0.8015 14.680 28.245 44.133 18.120 0.243 1.432 27.579 9.866 1.171 2.545 146.234 0.8016 15.658 30.128 44.133 18.120 0.243 1.432 27.529 9.866 1.171 2.451 146.234 0.8016 15.658 30.128 47.075 16.987 0.228 1.342 24.121 9.081 1.098 2.667 148.387 0.8017 16.637 3.2011 50.017 15.988 0.214 1.264 22.702 8.547 1.034 2.511 15.0924 0.8018 17.616 33.894 52.960 15.100 0.202 1.193 21.441 8.072 0.976 2.371 153.825 0.8018 17.616 33.894 52.960 15.100 0.202 1.193 21.441 8.072 0.976 2.371 153.825 0.8018 17.616 33.894 52.960 15.100 0.202 1.193 21.441 8.072 0.975 2.246 157.031 0.502 2.33 8.827 8.827 24.127 2.186 15.335 11.578 87.178 10.542 25.568 482.19 0.503 3.495 13.24 3.413 483.454 4.372 30.67 23.1559 74.357 21.085 51.215 93.446 0.903 3.495 13.24 3.134 161.151 1.457 10.223 77.186 88.119 70.28 17.072 33.140 0.5004 0.5005 5.826 22.067 22.067 96.691 0.874 6.134 46.312 34.871 4.217 10.243 234.842 0.506 6.991 2.648 2.648 80.576 0.729 51.112 38.593 29.059 3.514 8.536 21.402 0.506 6.991 2.648 2.648 80.576 0.729 51.112 38.593 29.059 3.514 8.536 21.402 0.5006 6.991 2.648 2.648 80.576 0.729 51.112 38.593 29.059 3.514 8.536 21.402 0.5006 6.991 2.648 2.648 80.576 0.729 51.112 38.593 29.059 3.514 8.536 21.402 0.5006 6.991 0.648 3.932 3.935 3.0830 30.090 0.5006 6.991 0.5006 6.991 0.5006 6.901 0.5006 6.901 0.5006 6.901 0.5006 6.901 0.5006 6.9												
0.8012 11.744 22.596 55.506 22.650 0.304 1.790 52.161 12.108 1.464 3.557 143.679 0.8013 12.722 24.479 38.249 20.907 0.280 1.652 29.687 11.177 1.352 3.283 43.788 0.8014 13.701 26.362 41.191 19.414 0.260 1.534 27.567 10.378 1.255 3.049 144.711 0.8015 14.680 28.245 44.133 18.120 0.243 1.432 25.729 9.686 1.171 2.485 146.667 0.8016 15.688 30.128 47.075 16.987 0.228 1.342 24.121 9.081 1.098 2.667 148.387 0.8017 16.637 32.011 50.017 15.988 0.214 1.264 22.702 8.547 1.034 2.511 150.924 0.8018 15.068 30.128 52.960 15.100 0.202 1.193 21.441 8.072 0.976 2.214 158.255 0.8049 18.594 35.777 55.902 14.305 0.192 1.131 20.312 7.647 0.925 2.246 157.031 0.501 1.165 4.413 4.413 483.454 4.372 3.067 231.559 174.357 21.085 51.215 934.403 0.502 2.33 8.827 8.827 241.727 2.186 15.335 115.78 87.178 10.542 25.608 482.19 0.5034 4.66 17.653 17.653 120.864 1.093 7.667 57.89 43.589 5.271 12.804 271.069 0.504 4.66 17.653 17.653 120.864 1.093 7.667 57.89 43.589 5.271 12.804 271.069 0.505 5.826 22.067 22.067 96.691 0.874 61.384 4.3633 28.998 30.12 7.316 20.001 0.507 8.156 30.893 30.893 60.065 0.025 4.381 33.08 24.908 30.12 7.316 20.001 0.509 10.486 30.72 30.72 53.717 0.486 3.344 28.945 2.175 2.266 6.205 2.357 2.265 6.004 2.265 0.025 4.381 3.308 24.908 3.012 7.316 20.001 0.5091 10.486 30.72 30.72 53.717 0.486 3.348 28.945 2.175 2.266 6.195 0.5014 0.5014 1.651 44.133 44.133 44.345 0.437 0.386 3.688 2.579 19.373 2.343 5.691 192.538 0.5011 12.816 43.546 43.546 43.95 0.397 2.788 2.1051 15.851 1917 4.1656 193.45 0.5014 10.186 44.133 44.133 44.134 44.345 0.437												
0.8013												
0,80014 13,701 26,362 41,191 19,414 0,260 1,534 27,567 10,378 1,255 3,049 144,711 0,8015 14,680 28,245 44,133 18,120 0,243 1,432 25,729 9,686 1,171 2,345 146,284 0,8016 15,658 30,128 47,075 16,987 0,228 1,342 24,121 9,081 1,098 2,667 148,387 0,8017 15,637 32,011 50,107 15,988 0,214 1,264 22,702 8,547 1,034 2,511 150,924 0,8018 17,616 33,894 \$2,960 143,050 0,192 1,131 20,312 7,647 0,925 2,246 157,031 17,616 33,894 \$3,777 55,902 14,305 0,192 1,131 20,312 7,647 0,925 2,246 157,031 1,050 2,233 8,827 8,827 241,727 2,186 15,335 115,788 87,178 10,422 25,608 482,19 0,5004 4,66 17,653 13,24 11,151 14,77 10,223 7,186 58,119 7,028 17,072 338,111 0,504 4,66 17,653 120,864 1,093 7,667 57,89 43,889 52,71 12,804 271,069 0,507 8,526 2,2067 22,067 96,691 0,874 6,134 46,312 34,871 4,217 10,243 23,484 0,506 6,991 26,48 26,48 80,576 0,729 5,112 38,593 29,059 3,514 8,536 214,02 0,507 8,156 30,893 30,893 69,065 0,625 4,381 33,08 24,008 30,12 7,316 20,001 0,508 39,21 35,306 35,306 60,432 0,546 3,384 28,945 21,795 2,636 6,402 195,436 0,501 11,651 44,13 44,131 44,131 44,313 44,313 44,313 44,313 44,313 44,313 44,314 43,345 4,377 4,366 3,384 23,945 21,759 2,636 6,402 195,436 0,501 11,651 44,133 44,133 44,384 43,350 0,307 2,788 21,051 15,881 1,917 4,656 193,945 0,5014 15,514 13,548 1												
0.8015 14,680 28,245 44,133 18,120 0.243 1,432 25,729 9,686 1,171 2,945 146,284 0.8016 15,558 30,128 47,075 16,987 0.228 1,342 24,121 9,081 1,098 2,667 148,887 0.8018 17,616 33,894 52,960 15,100 0.202 1,193 2,1441 8,072 0,976 2,271 153,825 0.8019 18,594 35,777 55,902 14,305 0,192 1,313 20,312 7,647 0,925 2,246 157,303 0.501 1,165 4,413 4,813 4,834 4,472 2,366 15,385 174,357 21,085 15,215 934,403 0.502 2,33 8,827 8,827 241,727 2,186 15,335 115,78 81,748 10,442 25,608 482,19 0,507 8,56 3,883 3,826 17,653 17,663 17,664 8,264 8,252												
0,80/17 16,637 32,011 50,017 15,988 0,214 1,264 22,702 8,547 1,034 2,511 150,924 0,80/18 17,616 33,894 52,960 15,100 0,202 1,193 21,441 8,072 0,976 2,371 153,825 0,80/19 18,594 35,777 55,902 14,305 0,192 1,131 20,312 7,647 0,925 2,246 157,031 0,50/1 1,165 4,413 4,413 4,413 4,413 4,413 11,65 14,727 2,186 15,335 115,78 87,178 10,542 25,608 482,19 0,50/3 3,495 13,24 161,151 1,457 10,223 7,7186 58,119 7,028 17,072 38,111 0,50/3 3,495 13,24 13,24 163,24 16,193 7,667 5,788 43,589 5,271 12,804 227,109 9,050 5,5826 22,067 29,067 96,091 0,874 4,134 <td></td> <td>·</td>												·
0.8018 17,616 33,894 52,960 15,100 0.202 1,131 20,312 7,647 0.925 2,246 157,031 0.8019 18,594 35,777 55,902 14,305 0.192 1,131 20,312 7,647 0,925 2,246 157,031 0.5011 1,165 4,413 4,413 483,434 4,372 30,67 231,559 174,357 21,088 51,215 934,403 0.502 2,233 8.827 8.827 241,727 2,186 15,335 115,788 81,718 10,522 5,608 482,19 0.504 4,66 17,653 17,653 110,864 1,093 7,667 57,89 43,589 5,271 12,804 271,092 3,838 11,102 23,481 43,211 11,102 34,487 42,11 11,102 34,481 42,11 12,432 234,842 0,507 8,156 30,893 69,055 0,625 4,381 33,08 24,908 3,141 8,536 <td></td>												
No.												
0.50/1 1.165	0,00/17	10,274	55,111	33,702	17,505				7,047	0,723	2,240	157,031
0.50/2	0,50/1	1,165	4,413	4,413	483,454				174,357	21,085	51,215	934,403
0.50/3 3.495 13.24 13.24 161.151 1.457 10.223 77.186 58.119 7.028 17.072 338.111 0.50/4 4.66 17.653 17.653 120.864 1.093 7.667 57.89 43.589 5.271 10.243 234.842 0.50/6 6.991 26.48 26.48 80.576 0.729 5.112 38.593 29.059 3.514 8.536 214.02 0.50/7 8.156 30.893 30.893 69.065 0.625 4.381 33.08 24.908 3.012 7.316 202.001 0.50/8 9.321 35.306 35.306 60.432 0.546 3.834 28.945 21.795 2.636 6.402 195.485 0.50/9 10.486 39.72 39.72 53.717 0.486 3.408 25.729 19.373 2.343 5.691 192.639 0.50/10 11.651 44.133 44.133 44.345 0.437 3.067 23.156 17.436 2.108 5.122 192.358 0.50/11 12.816 48.546 48.546 43.95 0.397 2.788 21.051 15.881 1.917 4.656 193.945 0.50/12 13.981 52.96 52.96 40.288 0.364 2.359 17.812 13.412 1.622 3.94 201 0.50/14 16.312 61.786 61.786 34.532 0.312 2.191 16.54 12.454 1.506 3.658 205.913 0.50/15 17.477 66.2 66.2 32.23 0.291 2.045 15.437 11.624 1.406 3.444 211.504 0.50/16 18.642 70.613 70.613 30.216 0.273 1.917 14.422 10.897 1.318 3.201 217.643 0.50/17 19.807 75.026 75.026 28.438 0.257 1.804 13.621 10.256 1.24 3.013 224.235 0.50/18 20.972 79.439 79.439 26.859 0.243 1.704 12.864 9.686 1.171 2.495 23.496 0.33/1 1.165 2.939 2.939 321.98 4.372 30.67 231.559 174.357 2.1085 51.215 769.981 0.33/3 3.495 8.818 8.818 107.327 1.457 10.223 77.186 58.119 7.028 17.072 275.443 0.33/4 4.66 11.757 11.757 80.995 1.093 7.667 57.89 43.589 5.271 1.2804 218.908 0.33/1 1.165 2.939 2.939 321.98 43.359 29.059 3.514 8.536 169.419 0.33/3 3.495 8.818 8.818 107.327 1.457 10.223 77.186 58.119 7.028 17.072 275.443 0.33/19 1.664 2.664 3.666 3.663 0.729												
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$												
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$												
0.50/7	0,50/5	5,826	22,067	22,067	96,691	0,874	6,134	46,312	34,871	4,217	10,243	234,842
0.50/8	0,50/6	6,991	26,48	26,48	80,576	0,729		38,593	29,059	3,514	8,536	214,02
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	0,50/7	8,156	30,893	30,893	69,065	0,625	4,381	33,08	24,908	3,012	7,316	202,001
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	0,50/8	9,321	35,306	35,306	60,432	0,546	3,834	28,945	21,795	2,636	6,402	195,485
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	0,50/9	10,486	39,72	39,72	53,717	0,486	3,408	25,729	19,373	2,343	5,691	192,639
$ \begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$										2,108	5,122	
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$												
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$												
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$												
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$												
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$												
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$						· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·						
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$								· ·				
$\begin{array}{c c c c c c c c c c c c c c c c c c c $								1				
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	0,50/19	22,137	83,833	83,833	25,445				9,177	1,11	2,090	238,490
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	0.33/1	1 165	2.939	2.939	321 98			1	174 357	21 085	51 215	769 981
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$												
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$												
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$												
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$												
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$												
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$												
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$						0,546						
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	0,33/9	10,486	26,453	26,453	35,776	0,486	3,408	25,729	19,373	2,343	5,691	148,164
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$					32,198	0,437				2,108	5,122	146,731
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$										1,917		
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$												
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$												
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$												
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$												
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$												
0,33/19 22,137 55,846 55,846 16,946 0,23 1,614 12,187 9,177 1,11 2,696 173,983 B-11: T_{0K} = 2 , α_p = 0,25						-		1				
B-11: T_{0K} =2, α_p =0,25			· · · · · ·			· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·						
	0,33/19	22,137	55,846	55,846	16,946				9,177	1,11	2,696	173,983
0,23/1 1,103 2,207 2,41,727 4,572 30,67 231,359 1/4,357 21,085 31,215 688,264	0.05/1	1 165	2 207	2.207	241.727				174.257	21.005	51 015	600 264
	0,23/1	1,105	2,207	2,207	241,/2/	4,372	30,07	231,339	1 /4,33 /	21,085	31,215	000,204

		T									
0,25/2	2,33	4,413	4,413	120,864	2,186	15,335	115,78	87,178	10,542	25,608	352,499
0,25/3	3,495	6,62	6,62	80,576	1,457	10,223	77,186	58,119	7,028	17,072	244,296
0,25/4	4,66	8,827	8,827	60,432	1,093	7,667	57,89	43,589	5,271	12,804	192,985
0,25/5	5,826	11,033	11,033	48,345	0,874	6,134	46,312	34,871	4,217	10,243	164,428
0,25/6	6,991	13,24	13,24	40,288	0,729	5,112	38,593	29,059	3,514	8,536	147,252
0,25/7	8,156	15,447	15,447	34,532	0,625	4,381	33,08	24,908	3,012	7,316	136,576
0,25/8	9,321	17,653	17,653	30,216	0,546	3,834	28,945	21,795	2,636	6,402	129,963
0,25/9	10,486	19,86	19,86	26,859	0,486	3,408	25,729	19,373	2,343	5,691	126,061
0,25/10	11,651	22,067	22,067	24,173	0,437	3,067	23,156	17,436	2,108	5,122	124,054
0,25/11	12,816	24,273	24,273	21,975	0,397	2,788	21,051	15,851	1,917	4,656	123,424
0,25/12	13,981	26,48	26,48	20,144	0,364	2,556	19,297	14,53	1,757	4,268	123,832
0,25/13	15,146	28,686	28,686	18,594	0,336	2,359	17,812	13,412	1,622	3,94	125,031
0,25/14	16,312	30,893	30,893	17,266	0,312	2,191	16,54	12,454	1,506	3,658	126,861
0,25/15	17,477	33,1	33,1	16,115	0,291	2,045	15,437	11,624	1,406	3,414	129,189
0,25/16	18,642	35,306	35,306	15,108	0,273	1,917	14,472	10,897	1,318	3,201	131,921
0,25/17	19,807	37,513	37,513	14,219	0,257	1,804	13,621	10,256	1,24	3,013	134,99
0,25/18	20,972	39,72	39,72	13,429	0,243	1,704	12,864	9,686	1,171	2,845	138,338
0,25/19	22,137	41,926	41,926	12,722	0,23	1,614	12,187	9,177	1,11	2,696	141,919
5,25/17	,137	.1,720	.1,720	,,		$T_{o\kappa}=2, \alpha$		-,111	1,11	_,070	1 . 1 , 7 1 7
0,20/1	1,165	1,765	1,765	193,382	4,372	30,67	231,559	174,357	21,085	51,215	639,035
0,20/1	2,33	3,531	3,531	96,691	2,186	15,335	115,78	87,178	10,542	25,608	326,562
0,20/2	3,495	5,296	5,296	64,461	1,457	10,223	77,186	58,119	7,028	17,072	225,533
0,20/3	4,66	7,061	7,061	48,345	1,437	7,667	57,89	43,589	5,271	12,804	177,366
0,20/4	5,826	8,827	8,827	38,676	0,874	6,134	46,312	34,871	4,217	10,243	150,347
0,20/5	6,991	10,592	10,592	32,23	0,874	5,112	38,593	29,059	3,514	8,536	130,347
	1										
0,20/7	8,156	12,357	12,357	27,626	0,625	4,381	33,08	24,908	3,012	7,316	123,49
0,20/8	9,321	14,123	14,123	24,173	0,546	3,834	28,945	21,795	2,636	6,402	116,86
0,20/9	10,486	15,888	15,888	21,487	0,486	3,408	25,729	19,373	2,343	5,691	112,745
0,20/10	11,651	17,653	17,653	19,338	0,437	3,067	23,156	17,436	2,108	5,122	110,391
0,20/11	12,816	19,419	19,419	17,58	0,397	2,788	21,051	15,851	1,917	4,656	109,321
0,20/12	13,981	21,184	21,184	16,115	0,364	2,556	19,297	14,53	1,757	4,268	109,211
0,20/13	15,146	22,949	22,949	14,876	0,336	2,359	17,812	13,412	1,622	3,94	109,839
0,20/14	16,312	24,714	24,714	13,813	0,312	2,191	16,54	12,454	1,506	3,658	111,05
0,20/15	17,477	26,48	26,48	12,892	0,291	2,045	15,437	11,624	1,406	3,414	112,726
0,20/16	18,642	28,245	28,245	12,086	0,273	1,917	14,472	10,897	1,318	3,201	114,777
0,20/17	19,807	30,01	30,01	11,375	0,257	1,804	13,621	10,256	1,24	3,013	117,14
0,20/18	20,972	31,776	31,776	10,743	0,243	1,704	12,864	9,686	1,171	2,845	119,764
0,20/19	22,137	33,541	33,541	10,178	0,23	1,614	12,187	9,177	1,11	2,696	122,605
		T	T	T		$T_{o\kappa}=2, \alpha$	<u> </u>		1	1	1
0,67/1	1,165	5,887	5,887	644,928	4,372	30,67	231,559	174,357	21,085	51,215	1098,825
0,67/2	2,33	11,775	11,775	322,464	2,186	15,335	115,78	87,178	10,542	25,608	568,823
0,67/3	3,495	17,662	17,662	214,976	1,457	10,223	77,186	58,119	7,028	17,072	400,78
0,67/4	4,66	23,549	23,549	161,232	1,093	7,667	57,89	43,589	5,271	12,804	323,229
0,67/5	5,826	29,437	29,437	128,986	0,874	6,134	46,312	34,871	4,217	10,243	281,877
0,67/6	6,991	35,324	35,324	107,488	0,729	5,112	38,593	29,059	3,514	8,536	258,62
0,67/7	8,156	41,211	41,211	92,133	0,625	4,381	33,08	24,908	3,012	7,316	245,705
0,67/8	9,321	47,099	47,099	80,616	0,546	3,834	28,945	21,795	2,636	6,402	239,255
0,67/9	10,486	52,986	52,986	71,659	0,486	3,408	25,729	19,373	2,343	5,691	237,113
0,67/10	11,651	58,873	58,873	64,493	0,437	3,067	23,156	17,436	2,108	5,122	237,986
0,67/11	12,816	64,761	64,761	58,63	0,397	2,788	21,051	15,851	1,917	4,656	241,055
0,67/12	13,981	70,648	70,648	53,744	0,364	2,556	19,297	14,53	1,757	4,268	245,768
0,67/13	15,146	76,535	76,535	49,61	0,336	2,359	17,812	13,412	1,622	3,94	251,745
0,67/14	16,312	82,423	82,423	46,066	0,312	2,191	16,54	12,454	1,506	3,658	258,721
0,67/15	17,477	88,31	88,31	42,995	0,291	2,045	15,437	11,624	1,406	3,414	266,489
0,67/16	18,642	94,197	94,197	40,308	0,273	1,917	14,472	10,897	1,318	3,201	274,903
0,67/17	19,807	100,085	100,085	37,937	0,257	1,804	13,621	10,256	1,24	3,013	283,852
0,67/18	20,972	105,972	105,972	35,829	0,243	1,704	12,864	9,686	1,171	2,845	293,242
0,67/19	22,137	111,86	111,86	33,944	0,23	1,614	12,187	9,177	1,11	2,696	303,009
2,0,,1)	,107			1,- 11		$T_{o\kappa}=2, \alpha$. ,		_,000	
					IT	- un - u	P - 300				
0.63/1	1.165	5.517	5.517	604.318	4.372	30.67	231.559	174.357	21.085	51.215	1057.475
0,63/1	1,165	5,517 11.033	5,517 11,033	604,318 302,159	4,372 2,186	30,67 15,335	231,559	174,357 87,178	21,085	51,215 25,608	1057,475 547.034
0,63/1 0,63/2 0,63/3	1,165 2,33 3,495	5,517 11,033 16,55	5,517 11,033 16,55	604,318 302,159 201,439	4,372 2,186 1,457	30,67 15,335 10,223	231,559 115,78 77,186	174,357 87,178 58,119	21,085 10,542 7,028	51,215 25,608 17,072	1057,475 547,034 385,019

0,63/4	4,66	22,067	22,067	151,079	1,093	7,667	57,89	43,589	5,271	12,804	310,112
0,63/5	5,826	27,583	27,583	120,864	0,874	6,134	46,312	34,871	4,217	10,243	270,047
0,63/6	6,991	33,1	33,1	100,72	0,729	5,112	38,593	29,059	3,514	8,536	247,404
0,63/7	8,156	38,616	38,616	86,331	0,625	4,381	33,08	24,908	3,012	7,316	234,713
0,63/8	9,321	44,133	44,133	75,54	0,546	3,834	28,945	21,795	2,636	6,402	228,247
0,63/9	10,486	49,65	49,65	67,146	0,486	3,408	25,729	19,373	2,343	5,691	225,928
0,63/10	11,651	55,166	55,166	60,432	0,437	3,067	23,156	17,436	2,108	5,122	226,511
0,63/10	12,816	60,683		54,938	0,397		21,051	15,851			
			60,683			2,788			1,917	4,656	229,207
0,63/12	13,981	66,2	66,2	50,36	0,364	2,556	19,297	14,53	1,757	4,268	233,488
0,63/13	15,146	71,716	71,716	46,486	0,336	2,359	17,812	13,412	1,622	3,94	238,983
0,63/14	16,312	77,233	77,233	43,166	0,312	2,191	16,54	12,454	1,506	3,658	245,441
0,63/15	17,477	82,749	82,749	40,288	0,291	2,045	15,437	11,624	1,406	3,414	252,66
0,63/16	18,642	88,266	88,266	37,77	0,273	1,917	14,472	10,897	1,318	3,201	260,503
0,63/17	19,807	93,783	93,783	35,548	0,257	1,804	13,621	10,256	1,24	3,013	268,859
0,63/18	20,972	99,299	99,299	33,573	0,243	1,704	12,864	9,686	1,171	2,845	277,64
0,63/19	22,137	104,816	104,816	31,806	0,23	1,614	12,187	9,177	1,11	2,696	286,783
					B-15:	Τοκ=2, α	$_{\rm p}=0.75$				
0,75/1	1,165	6,62	6,62	725,181	4,372	30,67	231,559	174,357	21,085	51,215	1180,544
0,75/2	2,33	13,24	13,24	362,591	2,186	15,335	115,78	87,178	10,542	25,608	611,88
0,75/3	3,495	19,86	19,86	241,727	1,457	10,223	77,186	58,119	7,028	17,072	431,927
0,75/4	4,66	26,48	26,48	181,295	1,093	7,667	57,89	43,589	5,271	12,804	349,154
0,75/5	5,826	33,1	33,1	145,036	0,874	6,134	46,312	34,871	4,217	10,243	305,253
0,75/6	6,991	39,72	39,72	120,864	0,874	5,112	38,593	29,059	3,514	8,536	280,788
					0,729	,			,		
0,75/7	8,156	46,34	46,34	103,597		4,381	33,08	24,908	3,012	7,316	267,427
0,75/8	9,321	52,96	52,96	90,648	0,546	3,834	28,945	21,795	2,636	6,402	261,009
0,75/9	10,486	59,58	59,58	80,576	0,486	3,408	25,729	19,373	2,343	5,691	259,218
0,75/10	11,651	66,2	66,2	72,518	0,437	3,067	23,156	17,436	2,108	5,122	260,665
0,75/11	12,816	72,819	72,819	65,926	0,397	2,788	21,051	15,851	1,917	4,656	264,467
0,75/12	13,981	79,439	79,439	60,432	0,364	2,556	19,297	14,53	1,757	4,268	270,038
0,75/13	15,146	86,059	86,059	55,783	0,336	2,359	17,812	13,412	1,622	3,94	276,966
0,75/14	16,312	92,679	92,679	51,799	0,312	2,191	16,54	12,454	1,506	3,658	284,966
0,75/15	17,477	99,299	99,299	48,345	0,291	2,045	15,437	11,624	1,406	3,414	293,817
0,75/16	18,642	105,919	105,919	45,324	0,273	1,917	14,472	10,897	1,318	3,201	303,363
0,75/17	19,807	112,539	112,539	42,658	0,257	1,804	13,621	10,256	1,24	3,013	313,481
0,75/18	20,972	119,159	119,159	40,288	0,243	1,704	12,864	9,686	1,171	2,845	324,075
0,75/19	22,137	125,779	125,779	38,167	0,23	1,614	12,187	9,177	1,11	2,696	335,07
2,7.27	,,		,,,,,			$T_{\text{ok}}=2$, α		- ,		_,000	
0,80/1	1,165	7,061	7,061	773,527	4,372	30,67	231,559	174,357	21,085	51,215	1229,772
0,80/1	2,33	14,123	14,123	386,763	2,186	15,335	115,78	87,178	10,542	25,608	637,818
				257,842							
0,80/3	3,495	21,184	21,184		1,457	10,223	77,186	58,119	7,028	17,072	450,69
0,80/4	4,66	28,245	28,245	193,382	1,093	7,667	57,89	43,589	5,271	12,804	364,771
0,80/5	5,826	35,306	35,306	154,705	0,874	6,134	46,312	34,871	4,217	10,243	319,334
0,80/6	6,991	42,368	42,368	128,921	0,729	5,112	38,593	29,059	3,514	8,536	294,141
0,80/7	8,156	49,429	49,429	110,504	0,625	4,381	33,08	24,908	3,012	7,316	280,512
0,80/8	9,321	56,49	56,49	96,691	0,546	3,834	28,945	21,795	2,636	6,402	274,112
0,80/9	10,486	63,552	63,552	85,947	0,486	3,408	25,729	19,373	2,343	5,691	272,533
0,80/10	11,651	70,613	70,613	77,353	0,437	3,067	23,156	17,436	2,108	5,122	274,326
0,80/11	12,816	77,674	77,674	70,321	0,397	2,788	21,051	15,851	1,917	4,656	278,572
0,80/12	13,981	84,735	84,735	64,461	0,364	2,556	19,297	14,53	1,757	4,268	284,659
0,80/13	15,146	91,797	91,797	59,502	0,336	2,359	17,812	13,412	1,622	3,94	292,161
0,80/14	16,312	98,858	98,858	55,252	0,312	2,191	16,54	12,454	1,506	3,658	300,777
0,80/15	17,477	105,919	105,919	51,568	0,291	2,045	15,437	11,624	1,406	3,414	310,28
0,80/16	18,642	112,98	112,98	48,345	0,273	1,917	14,472	10,897	1,318	3,201	320,506
0,80/17	19,807	120,042	120,042	45,502	0,257	1,804	13,621	10,256	1,24	3,013	331,331
0,80/17	20,972	120,042	120,042	42,974	0,237	1,704	12,864	9,686	1,171	2,845	342,649
									· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		
0,80/19	22,137	134,164	134,164	40,712	0,23	1,614	12,187	9,177	1,11	2,696	354,385
0.50	1 1	2012	2012	402.471		Τοκ=3, α		1710	21.007	£1.21.	001 111
0,50/1	1,165	2,942	2,942	483,454	4,372	30,67	231,559	174,357	21,085	51,215	931,461
0,50/2	2,33	5,884	5,884	241,727	2,186	15,335	115,78	87,178	10,542	25,608	476,304
0,50/3	3,495	8,827	8,827	161,151	1,457	10,223	77,186	58,119	7,028	17,072	329,285
0,50/4	4,66	11,769	11,769	120,864	1,093	7,667	57,89	43,589	5,271	12,804	259,301
0,50/5	5,826	14,711	14,711	96,691	0,874	6,134	46,312	34,871	4,217	10,243	220,13

0 == :				06	0 ==		00 - 1		a =	0	10:-
0,50/6	6,991	17,653	17,653	80,576	0,729	5,112	38,593	29,059	3,514	8,536	196,366
0,50/7	8,156	20,595	20,595	69,065	0,625	4,381	33,08	24,908	3,012	7,316	181,405
0,50/8	9,321	23,538	23,538	60,432	0,546	3,834	28,945	21,795	2,636	6,402	171,949
0,50/9 0,50/10	10,486 11,651	26,48 29,422	26,48 29,422	53,717 48,345	0,486 0,437	3,408 3,067	25,729	19,373	2,343 2,108	5,691 5,122	166,159
0,50/10	12,816	32,364	32,364	43,95	0,437	2,788	23,156 21,051	17,436 15,851	1,917	4,656	162,936 161,581
0,50/11	13,981	35,306	35,306	40,288	0,364	2,556	19,297	14,53	1,757	4,030	161,628
0,50/12	15,146	38,249	38,249	37,189	0,336	2,359	17,812	13,412	1,622	3,94	162,752
0,50/14	16,312	41,191	41,191	34,532	0,312	2,191	16,54	12,454	1,506	3,658	164,723
0,50/15	17,477	44,133	44,133	32,23	0,291	2,045	15,437	11,624	1,406	3,414	167,37
0,50/16	18,642	47,075	47,075	30,216	0,273	1,917	14,472	10,897	1,318	3,201	170,567
0,50/17	19,807	50,017	50,017	28,438	0,257	1,804	13,621	10,256	1,24	3,013	174,217
0,50/18	20,972	52,96	52,96	26,859	0,243	1,704	12,864	9,686	1,171	2,845	178,248
0,50/19	22,137	55,902	55,902	25,445	0,23	1,614	12,187	9,177	1,11	2,696	182,594
		•	•	•	B-18:	Τοκ=3, α	p=0,33	•		•	•
0,33/1	1,165	1,96	1,96	321,98	4,372	30,67	231,559	174,357	21,085	51,215	768,023
0,33/2	2,33	3,919	3,919	160,99	2,186	15,335	115,78	87,178	10,542	25,608	391,637
0,33/3	3,495	5,879	5,879	107,327	1,457	10,223	77,186	58,119	7,028	17,072	269,565
0,33/4	4,66	7,838	7,838	80,495	1,093	7,667	57,89	43,589	5,271	12,804	211,07
0,33/5	5,826	9,798	9,798	64,396	0,874	6,134	46,312	34,871	4,217	10,243	178,009
0,33/6	6,991	11,757	11,757	53,663	0,729	5,112	38,593	29,059	3,514	8,536	157,661
0,33/7	8,156	13,717	13,717	45,997	0,625	4,381	33,08	24,908	3,012	7,316	144,581
0,33/8	9,321	15,676	15,676	40,248	0,546	3,834	28,945	21,795	2,636	6,402	136,041
0,33/9	10,486	17,636	17,636	35,776	0,486	3,408	25,729	19,373	2,343	5,691	130,53
0,33/10	11,651	19,595	19,595	32,198	0,437	3,067	23,156	17,436	2,108	5,122	127,135
0,33/11	12,816	21,555 23,514	21,555 23,514	29,271	0,397	2,788	21,051	15,851	1,917	4,656	125,284
0,33/12	13,981			26,832	0,364	2,556	19,297	14,53	1,757	4,268	124,588
0,33/13 0,33/14	15,146 16,312	25,474 27,433	25,474 27,433	24,768 22,999	0,336 0,312	2,359 2,191	17,812 16,54	13,412 12,454	1,622 1,506	3,94 3,658	124,781 125,674
0,33/14	17,477	29,393	29,393	21,465	0,312	2,045	15,437	11,624	1,406	3,414	127,125
0,33/16	18,642	31,352	31,352	20,124	0,273	1,917	14,472	10,897	1,318	3,201	129,029
0,33/17	19,807	33,312	33,312	18,94	0,257	1,804	13,621	10,256	1,24	3,013	131,309
0,33/18	20,972	35,271	35,271	17,888	0,243	1,704	12,864	9,686	1,171	2,845	133,899
0,33/19	22,137	37,231	37,231	16,946	0,23	1,614	12,187	9,177	1,11	2,696	136,753
		•	•	•	B-19:	Τοκ=3, α	p=0,25	•		•	
0,25/1	1,165	1,471	1,471	241,727	4,372	30,67	231,559	174,357	21,085	51,215	686,792
0,25/2	2,33	2,942	2,942	120,864	2,186	15,335	115,78	87,178	10,542	25,608	349,557
0,25/3	3,495	4,413	4,413	80,576	1,457	10,223	77,186	58,119	7,028	17,072	239,882
0,25/4	4,66	5,884	5,884	60,432	1,093	7,667	57,89	43,589	5,271	12,804	187,099
0,25/5	5,826	7,356	7,356	48,345	0,874	6,134	46,312	34,871	4,217	10,243	157,074
0,25/6	6,991	8,827	8,827	40,288	0,729	5,112	38,593	29,059	3,514	8,536	138,426
0,25/7	8,156	10,298	10,298	34,532	0,625	4,381	33,08	24,908	3,012	7,316	126,278
0,25/8	9,321	11,769	11,769	30,216	0,546	3,834	28,945 25,729	21,795	2,636 2,343	6,402	118,195
0,25/9 0,25/10	10,486 11,651	13,24 14,711	13,24 14,711	26,859 24,173	0,486 0,437	3,408 3,067	23,156	19,373 17,436	2,343	5,691 5,122	112,821 109,342
0,25/10	12,816	16,182	16,182	21,975	0,437	2,788	21,051	15,851	1,917	4,656	109,342
0,25/11	13,981	17,653	17,653	20,144	0,364	2,556	19,297	14,53	1,757	4,268	106,178
0,25/13	15,146	19,124	19,124	18,594	0,336	2,359	17,812	13,412	1,622	3,94	105,907
0,25/14	16,312	20,595	20,595	17,266	0,312	2,191	16,54	12,454	1,506	3,658	106,265
0,25/15	17,477	22,067	22,067	16,115	0,291	2,045	15,437	11,624	1,406	3,414	107,123
0,25/16	18,642	23,538	23,538	15,108	0,273	1,917	14,472	10,897	1,318	3,201	108,385
0,25/17	19,807	25,009	25,009	14,219	0,257	1,804	13,621	10,256	1,24	3,013	109,982
0,25/18	20,972	26,48	26,48	13,429	0,243	1,704	12,864	9,686	1,171	2,845	111,858
0.25/12		27,951	27,951	12,722	0,23	1,614	12,187	9,177	1,11	2,696	113,969
0,25/19	22,137	27,931	, , ,			TD 3	0.00				
				T .		Τοκ=3, α		1	T -	1	
0,20/1	1,165	1,177	1,177	193,382	4,372	30,67	231,559	174,357	21,085	51,215	637,859
0,20/1 0,20/2	1,165 2,33	1,177 2,354	1,177 2,354	96,691	4,372 2,186	30,67 15,335	231,559 115,78	87,178	10,542	25,608	324,208
0,20/1 0,20/2 0,20/3	1,165 2,33 3,495	1,177 2,354 3,531	1,177 2,354 3,531	96,691 64,461	4,372 2,186 1,457	30,67 15,335 10,223	231,559 115,78 77,186	87,178 58,119	10,542 7,028	25,608 17,072	324,208 222,003
0,20/1 0,20/2 0,20/3 0,20/4	1,165 2,33 3,495 4,66	1,177 2,354 3,531 4,708	1,177 2,354 3,531 4,708	96,691 64,461 48,345	4,372 2,186 1,457 1,093	30,67 15,335 10,223 7,667	231,559 115,78 77,186 57,89	87,178 58,119 43,589	10,542 7,028 5,271	25,608 17,072 12,804	324,208 222,003 172,66
0,20/1 0,20/2 0,20/3 0,20/4 0,20/5	1,165 2,33 3,495 4,66 5,826	1,177 2,354 3,531 4,708 5,884	1,177 2,354 3,531 4,708 5,884	96,691 64,461 48,345 38,676	4,372 2,186 1,457 1,093 0,874	30,67 15,335 10,223 7,667 6,134	231,559 115,78 77,186 57,89 46,312	87,178 58,119 43,589 34,871	10,542 7,028 5,271 4,217	25,608 17,072 12,804 10,243	324,208 222,003 172,66 144,461
0,20/1 0,20/2 0,20/3 0,20/4	1,165 2,33 3,495 4,66	1,177 2,354 3,531 4,708	1,177 2,354 3,531 4,708	96,691 64,461 48,345	4,372 2,186 1,457 1,093	30,67 15,335 10,223 7,667	231,559 115,78 77,186 57,89	87,178 58,119 43,589	10,542 7,028 5,271	25,608 17,072 12,804	324,208 222,003 172,66

$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	6,402 5,691 5,122 4,656 4,268 3,94 3,658 3,414 3,201 3,013 2,845 2,696	107,444 102,153 98,623 96,375 95,089 94,539 94,574 95,072 95,947 97,134
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	5,122 4,656 4,268 3,94 3,658 3,414 3,201 3,013 2,845	98,623 96,375 95,089 94,539 94,574 95,072 95,947
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	4,656 4,268 3,94 3,658 3,414 3,201 3,013 2,845	96,375 95,089 94,539 94,574 95,072 95,947
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	4,268 3,94 3,658 3,414 3,201 3,013 2,845	95,089 94,539 94,574 95,072 95,947
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	3,94 3,658 3,414 3,201 3,013 2,845	94,539 94,574 95,072 95,947
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	3,658 3,414 3,201 3,013 2,845	94,574 95,072 95,947
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	3,414 3,201 3,013 2,845	95,072 95,947
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	3,201 3,013 2,845	95,947
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	3,013 2,845	
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	2,845	97.134
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$		
$ \begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	2,090	98,58
0,67/1 1,165 3,925 3,925 644,928 4,372 30,67 231,559 174,357 21,085 0,67/2 2,33 7,85 7,85 322,464 2,186 15,335 115,78 87,178 10,542		100,245
0,67/2 2,33 7,85 7,85 322,464 2,186 15,335 115,78 87,178 10,542	51,215	1094,901
	25,608	560,973
0,07/3	17,072	389,006
0,67/4 4,66 15,7 15,7 161,232 1,093 7,667 57,89 43,589 5,271	12,804	307,531
0,67/5 5,826 19,624 19,624 128,986 0,874 6,134 46,312 34,871 4,217	10,243	262,251
0,67/6 6,991 23,549 23,549 107,488 0,729 5,112 38,593 29,059 3,514	8,536	235,07
0,67/7 8,156 27,474 27,474 92,133 0,625 4,381 33,08 24,908 3,012	7,316	218,231
0,67/8 9,321 31,399 31,399 80,616 0,546 3,834 28,945 21,795 2,636	6,402	207,855
0,67/9 10,486 35,324 35,324 71,659 0,486 3,408 25,729 19,373 2,343	5,691	201,789
0,67/10 11,651 39,249 39,249 64,493 0,437 3,067 23,156 17,436 2,108	5,122	198,738
0,67/10 11,031 39,249 39,249 04,473 0,437 3,007 23,130 17,430 2,108 0,67/11 12,816 43,174 43,174 58,63 0,397 2,788 21,051 15,851 1,917	4,656	198,738
0,67/12 13,981 47,099 47,099 53,744 0,364 2,556 19,297 14,53 1,757	4,268	198,67
0,67/13 15,146 51,024 51,024 49,61 0,336 2,359 17,812 13,412 1,622	3,94	200,723
0,67/14 16,312 54,949 54,949 46,066 0,312 2,191 16,54 12,454 1,506	3,658	203,773
0,67/15 17,477 58,873 58,873 42,995 0,291 2,045 15,437 11,624 1,406	3,414	207,615
0,67/16 18,642 62,798 62,798 40,308 0,273 1,917 14,472 10,897 1,318	3,201	212,105
0,67/17	3,013	217,128
0,67/18 20,972 70,648 70,648 35,829 0,243 1,704 12,864 9,686 1,171	2,845	222,594
0,67/19 22,137 74,573 74,573 33,944 0,23 1,614 12,187 9,177 1,11	2,696	228,435
B-22: T_{0K} =3, α_p =0,63		
0,63/1 1,165 3,678 3,678 604,318 4,372 30,67 231,559 174,357 21,085	51,215	1053,797
0,63/2 2,33 7,356 7,356 302,159 2,186 15,335 115,78 87,178 10,542	25,608	539,68
0,63/3 3,495 11,033 11,033 201,439 1,457 10,223 77,186 58,119 7,028	17,072	373,985
0,63/4 4,66 14,711 14,711 151,079 1,093 7,667 57,89 43,589 5,271	12,804	295,4
0,63/5 5,826 18,389 18,389 120,864 0,874 6,134 46,312 34,871 4,217	10,243	251,659
0,63/6 6,991 22,067 22,067 100,72 0,729 5,112 38,593 29,059 3,514	8,536	225,338
0,63/7 8,156 25,744 25,744 86,331 0,625 4,381 33,08 24,908 3,012	7,316	208,969
0,63/8 9,321 29,422 29,422 75,54 0,546 3,834 28,945 21,795 2,636	6,402	198,825
0,63/9 10,486 33,1 33,1 67,146 0,486 3,408 25,729 19,373 2,343	5,691	192,828
0,63/10 11,651 36,778 36,778 60,432 0,437 3,067 23,156 17,436 2,108	5,122	189,735
0,63/11 12,816 40,455 40,455 54,938 0,397 2,788 21,051 15,851 1,917	4,656	188,751
0,63/12 13,981 44,133 44,133 50,36 0,364 2,556 19,297 14,53 1,757	4,268	189,354
0,63/13 15,146 47,811 47,811 46,486 0,336 2,359 17,812 13,412 1,622	3,94	191,173
0,63/14 16,312 51,489 51,489 43,166 0,312 2,191 16,54 12,454 1,506	3,658	193,953
0,63/15 17,477 55,166 55,166 40,288 0,291 2,045 15,437 11,624 1,406	3,414	197,494
0,63/16	3,201	201,659
0,63/17 19,807 62,522 62,522 35,548 0,257 1,804 13,621 10,256 1,24	3,013	206,337
0,63/18 20,972 66,2 66,2 33,573 0,243 1,704 12,864 9,686 1,171	2,845	211,442
0,63/19 22,137 69,877 69,877 31,806 0,23 1,614 12,187 9,177 1,11	2,696	216,905
B-23: $T_{0κ}$ =3, $α_p$ =0,75	F1 017	117610
0,75/1 1,165 4,413 4,413 725,181 4,372 30,67 231,559 174,357 21,085	51,215	1176,13
0,75/2 2,33 8,827 8,827 362,591 2,186 15,335 115,78 87,178 10,542	25,608	603,054
0,75/3 3,495 13,24 13,24 241,727 1,457 10,223 77,186 58,119 7,028	17,072	418,687
0,75/4 4,66 17,653 17,653 181,295 1,093 7,667 57,89 43,589 5,271	12,804	331,5
0,75/5 5,826 22,067 22,067 145,036 0,874 6,134 46,312 34,871 4,217	10,243	283,187
0,75/6 6,991 26,48 26,48 120,864 0,729 5,112 38,593 29,059 3,514	8,536	254,308
0,75/7 8,156 30,893 30,893 103,597 0,625 4,381 33,08 24,908 3,012	7,316	236,533
0,75/8 9,321 35,306 35,306 90,648 0,546 3,834 28,945 21,795 2,636 0,75/9 10,486 39,72 39,72 80,576 0,486 3,408 25,729 19,373 2,343	6,402	225,701
0,75/9 10,486 39,72 39,72 80,576 0,486 3,408 25,729 19,373 2,343	5,691	219,498

0,75/10	11,651	44,133	44,133	72,518	0,437	3,067	23,156	17,436	2,108	5,122	216,531
0,75/11	12,816	48,546	48,546	65,926	0,397	2,788	21,051	15,851	1,917	4,656	215,921
0,75/12	13,981	52,96	52,96	60,432	0,364	2,556	19,297	14,53	1,757	4,268	217,08
0,75/13	15,146	57,373	57,373	55,783	0,336	2,359	17,812	13,412	1,622	3,94	219,594
0,75/14	16,312	61,786	61,786	51,799	0,312	2,191	16,54	12,454	1,506	3,658	223,18
0,75/15	17,477	66,2	66,2	48,345	0,291	2,045	15,437	11,624	1,406	3,414	227,619
0,75/16	18,642	70,613	70,613	45,324	0,273	1,917	14,472	10,897	1,318	3,201	232,751
0,75/17	19,807	75,026	75,026	42,658	0,257	1,804	13,621	10,256	1,24	3,013	238,455
0,75/18	20,972	79,439	79,439	40,288	0,243	1,704	12,864	9,686	1,171	2,845	244,635
0,75/19	22,137	83,853	83,853	38,167	0,23	1,614	12,187	9,177	1,11	2,696	251,218
3,12725	,	00,000	00,000		,	Τοκ=3, α		-,	-,	_,-,-,-	
0,80/1	1,165	4,708	4,708	773,527	4,372	30,67	231,559	174,357	21,085	51,215	1225,066
0,80/2	2,33	9,415	9,415	386,763	2,186	15,335	115,78	87,178	10,542	25,608	628,402
0,80/3	3,495	14,123	14,123	257,842	1,457	10,223	77,186	58,119	7,028	17,072	436,568
0,80/4	4,66	18,83	18,83	193,382	1,093	7,667	57,89	43,589	5,271	12,804	345,941
0,80/5	5,826	23,538	23,538	154,705	0,874	6,134	46,312	34,871	4,217	10,243	295,798
0,80/6	6,991	28,245	28,245	128,921	0,729	5,112	38,593	29,059	3,514	8,536	265,895
0,80/7	8,156	32,953	32,953	110,504	0,625	4,381	33,08	24,908	3,012	7,316	247,56
0,80/8	9,321	37,66	37,66	96,691	0,546	3,834	28,945	21,795	2,636	6,402	236,452
0,80/9	10,486	42,368	42,368	85,947	0,486	3,408	25,729	19,373	2,343	5,691	230,165
0,80/10	11,651	47,075	47,075	77,353	0,437	3,067	23,156	17,436	2,108	5,122	227,25
0,80/11	12,816	51,783	51,783	70,321	0,397	2,788	21,051	15,851	1,917	4,656	226,79
0,80/11	13,981	56,49	56,49	64,461	0,364	2,556	19,297	14,53	1,757	4,268	228,169
0,80/12	15,146	61,198	61,198	59,502	0,336	2,359	17,812	13,412	1,622	3,94	230,963
0,80/14	16,312	65,905	65,905	55,252	0,312	2,191	16,54	12,454	1,506	3,658	234,871
0,80/15	17,477	70,613	70,613	51,568	0,291	2,045	15,437	11,624	1,406	3,414	239,668
0,80/16	18,642	75,32	75,32	48,345	0,273	1,917	14,472	10,897	1,318	3,201	245,186
0,80/17	19,807	80,028	80,028	45,502	0,257	1,804	13,621	10,256	1,24	3,013	251,303
0,80/18	20,972	84,735	84,735	42,974	0,243	1,704	12,864	9,686	1,171	2,845	257,913
0,80/19	22,137	89,443	89,443	40,712	0,23	1,614	12,187	9,177	1,11	2,696	264,943
0,00/19	22,107	0,,	0,,	10,712	,	T _{οκ} =4, α		>,2.7	1,11	2,0>0	201,710
0,50/1	1,165	2,207	2,207	483,454	4,372	30,67	231,559	174,357	21,085	51,215	929,991
0,50/2	2,33	4,413	4,413	241,727	2,186	15,335	115,78	87,178	10,542	25,608	473,362
0,50/3	3,495	6,62	6,62	161,151	1,457	10,223	77,186	58,119	7,028	17,072	324,871
0,50/4	4,66	8,827	8,827	120,864	1,093	7,667	57,89	43,589	5,271	12,804	253,417
0,50/5	5,826	11,033	11,033	96,691	0,874	6,134	46,312	34,871	4,217	10,243	212,774
0,50/6	6,991	13,24	13,24	80,576	0,729	5,112	38,593	29,059	3,514	8,536	187,54
0,50/7	8,156	15,447	15,447	69,065	0,625	4,381	33,08	24,908	3,012	7,316	171,109
0,50/8	9,321	17,653	17,653	60,432	0,546	3,834	28,945	21,795	2,636	6,402	160,179
0,50/9	10,486	19,86	19,86	53,717	0,486	3,408	25,729	19,373	2,343	5,691	152,919
0,50/10	11,651	22,067	22,067	48,345	0,437	3,067	23,156	17,436	2,108	5,122	148,226
0,50/11	12,816	24,273	24,273	43,95	0,397	2,788	21,051	15,851	1,917	4,656	145,399
0,50/12	13,981	26,48	26,48	40,288	0,364	2,556	19,297	14,53	1,757	4,268	143,976
0,50/13	15,146	28,686	28,686	37,189	0,336	2,359	17,812	13,412	1,622	3,94	143,626
0,50/14	16,312	30,893	30,893	34,532	0,312	2,191	16,54	12,454	1,506	3,658	144,127
0,50/15	17,477	33,1	33,1	32,23	0,291	2,045	15,437	11,624	1,406	3,414	145,304
0,50/16	18,642	35,306	35,306	30,216	0,273	1,917	14,472	10,897	1,318	3,201	147,029
0,50/17	19,807	37,513	37,513	28,438	0,257	1,804	13,621	10,256	1,24	3,013	149,209
0,50/18	20,972	39,72	39,72	26,859	0,243	1,704	12,864	9,686	1,171	2,845	151,768
0,50/19	22,137	41,926	41,926	25,445	0,23	1,614	12,187	9,177	1,11	2,696	154,642
,	,				-	Τοκ=4, α					,
0,33/1	1,165	1,47	1,47	321,98	4,372	30,67	231,559	174,357	21,085	51,215	767,043
0,33/2	2,33	2,939	2,939	160,99	2,186	15,335	115,78	87,178	10,542	25,608	389,677
0,33/3	3,495	4,409	4,409	107,327	1,457	10,223	77,186	58,119	7,028	17,072	266,625
0,33/4	4,66	5,879	5,879	80,495	1,093	7,667	57,89	43,589	5,271	12,804	207,152
0,33/5	5,826	7,348	7,348	64,396	0,874	6,134	46,312	34,871	4,217	10,243	173,109
0,33/6	6,991	8,818	8,818	53,663	0,729	5,112	38,593	29,059	3,514	8,536	151,783
0,33/7	8,156	10,287	10,287	45,997	0,625	4,381	33,08	24,908	3,012	7,316	137,721
0,33/8	9,321	11,757	11,757	40,248	0,546	3,834	28,945	21,795	2,636	6,402	128,203
0,33/9	10,486	13,227	13,227	35,776	0,486	3,408	25,729	19,373	2,343	5,691	121,712
0,33/10	11,651	14,696	14,696	32,198	0,437	3,067	23,156	17,436	2,108	5,122	117,337
0,33/11	12,816	16,166	16,166	29,271	0,397	2,788	21,051	15,851	1,917	4,656	114,506
· · · ·	,	· · ·									, ,

0,33/12	13,981	17,636	17,636	26,832	0,364	2,556	19,297	14,53	1,757	4,268	112,832
0,33/13	15,146	19,105	19,105	24,768	0,336	2,359	17,812	13,412	1,622	3,94	112,043
0,33/14	16,312	20,575	20,575	22,999	0,312	2,191	16,54	12,454	1,506	3,658	111,958
0,33/15	17,477	22,044	22,044	21,465	0,291	2,045	15,437	11,624	1,406	3,414	112,427
0,33/16	18,642	23,514	23,514	20,124	0,273	1,917	14,472	10,897	1,318	3,201	113,353
0,33/17	19,807	24,984	24,984	18,94	0,257	1,804	13,621	10,256	1,24	3,013	114,653
0,33/18	20,972	26,453	26,453	17,888	0,243	1,704	12,864	9,686	1,171	2,845	116,263
0,33/19	22,137	27,923	27,923	16,946	0,23	1,614	12,187	9,177	1,11	2,696	118,137
					B-27:	Τοκ=4, α	p=0,25				
0,25/1	1,165	1,103	1,103	241,727	4,372	30,67	231,559	174,357	21,085	51,215	686,056
0,25/2	2,33	2,207	2,207	120,864	2,186	15,335	115,78	87,178	10,542	25,608	348,087
0,25/3	3,495	3,31	3,31	80,576	1,457	10,223	77,186	58,119	7,028	17,072	237,676
0,25/4	4,66	4,413	4,413	60,432	1,093	7,667	57,89	43,589	5,271	12,804	184,157
0,25/5	5,826	5,517	5,517	48,345	0,874	6,134	46,312	34,871	4,217	10,243	153,396
0,25/6	6,991	6,62	6,62	40,288	0,729	5,112	38,593	29,059	3,514	8,536	134,012
0,25/7	8,156	7,723	7,723	34,532	0,625	4,381	33,08	24,908	3,012	7,316	121,128
0,25/8	9,321	8,827	8,827	30,216	0,546	3,834	28,945	21,795	2,636	6,402	112,311
0,25/9	10,486	9,93	9,93	26,859	0,486	3,408	25,729	19,373	2,343	5,691	106,201
0,25/10	11,651	11,033	11,033	24,173	0,437	3,067	23,156	17,436	2,108	5,122	101,986
0,25/11	12,816	12,137	12,137	21,975	0,397	2,788	21,051	15,851	1,917	4,656	99,152
0,25/12 0,25/13	13,981	13,24	13,24 14,343	20,144	0,364	2,556	19,297	14,53	1,757	4,268	97,352
0,25/13	15,146 16,312	14,343 15,447	14,343	18,594 17,266	0,336	2,359 2,191	17,812 16,54	13,412 12,454	1,622 1,506	3,94 3,658	96,345 95,969
0,25/14	17,477	16,55	16,55	16,115	0,312	2,191	15,437	11,624	1,406	3,414	95,969
0,25/15	18,642	17,653	17,653	15,108	0,291	1,917	14,472	10,897	1,318	3,414	96,615
0,25/10	19,807	18,757	18,757	14,219	0,273	1,804	13,621	10,857	1,318	3,013	97,478
0,25/17	20,972	19,86	19,86	13,429	0,243	1,704	12,864	9,686	1,171	2,845	98,618
0,25/19	22,137	20,963	20,963	12,722	0,23	1,614	12,187	9,177	1,11	2,696	99,993
0,23/17	22,137	20,703	20,703	12,722	,	$T_{o\kappa}=4, \alpha$		7,177	1,11	2,000	77,773
0,20/1	1,165	0,883	0,883	193,382	4,372	30,67	231,559	174,357	21,085	51,215	637,271
0,20/2	2,33	1,765	1,765	96,691	2,186	15,335	115,78	87,178	10,542	25,608	323,03
0,20/3	3,495	2,648	2,648	64,461	1,457	10,223	77,186	58,119	7,028	17,072	220,237
0,20/4	4,66	3,531	3,531	48,345	1,093	7,667	57,89	43,589	5,271	12,804	170,306
0,20/5	5,826	4,413	4,413	38,676	0,874	6,134	46,312	34,871	4,217	10,243	141,519
0,20/6	6,991	5,296	5,296	32,23	0,729	5,112	38,593	29,059	3,514	8,536	123,306
0,20/7	8,156	6,179	6,179	27,626	0,625	4,381	33,08	24,908	3,012	7,316	111,134
0,20/8	9,321	7,061	7,061	24,173	0,546	3,834	28,945	21,795	2,636	6,402	102,736
0,20/9	10,486	7,944	7,944	21,487	0,486	3,408	25,729	19,373	2,343	5,691	96,857
0,20/10	11,651	8,827	8,827	19,338	0,437	3,067	23,156	17,436	2,108	5,122	92,739
0,20/11	12,816	9,709	9,709	17,58	0,397	2,788	21,051	15,851	1,917	4,656	89,901
0,20/12	13,981	10,592	10,592	16,115	0,364	2,556	19,297	14,53	1,757	4,268	88,027
0,20/13	15,146	11,475	11,475	14,876	0,336	2,359	17,812	13,412	1,622	3,94	86,891
0,20/14	16,312	12,357	12,357	13,813	0,312	2,191	16,54	12,454	1,506	3,658	86,336
0,20/15	17,477	13,24	13,24	12,892	0,291	2,045	15,437	11,624	1,406	3,414	86,246
0,20/16	18,642	14,123	14,123	12,086	0,273	1,917	14,472	10,897	1,318	3,201	86,533
0,20/17	19,807	15,005	15,005	11,375	0,257	1,804	13,621	10,256	1,24	3,013	87,13
0,20/18	20,972	15,888	15,888	10,743	0,243	1,704	12,864	9,686	1,171	2,845	87,988
0,20/19	22,137	16,771	16,771	10,178	0,23	1,614	12,187	9,177	1,11	2,696	89,065
0.67/1	1 1/5	2.044	2.044	644.020		$T_{o\kappa}=4, \alpha$	<u> </u>	174 257	21.005	51 015	1002.020
0,67/1	1,165	2,944	2,944	644,928	4,372	30,67	231,559	174,357	21,085	51,215	1092,939
0,67/2	2,33	5,887	5,887	322,464	2,186	15,335	115,78	87,178 58 110	10,542	25,608	557,047
0,67/3	3,495	8,831 11,775	8,831	214,976	1,457 1,093	10,223 7,667	77,186 57,89	58,119	7,028 5,271	17,072	383,118
0,67/4	4,66 5,826	14,718	11,775 14,718	161,232 128,986	0,874	6,134	46,312	43,589 34,871	5,271 4,217	12,804 10,243	299,681 252,439
0,67/6	6,991	17,662	17,662	128,986	0,874	5,112	38,593	29,059	3,514	8,536	232,439
0,67/7	8,156	20,606	20,606	92,133	0,729	4,381	33,08	24,908	3,012	7,316	204,495
0,67/8	9,321	23,549	23,549	80,616	0,623	3,834	28,945	21,795	2,636	6,402	192,155
0,67/9	10,486	26,493	26,493	71,659	0,346	3,408	25,729	19,373	2,343	5,691	184,127
0,67/10	11,651	29,437	29,437	64,493	0,437	3,067	23,156	17,436	2,108	5,122	179,114
0,67/11	12,816	32,38	32,38	58,63	0,397	2,788	21,051	15,851	1,917	4,656	176,293
0,67/12	13,981	35,324	35,324	53,744	0,364	2,556	19,297	14,53	1,757	4,268	175,12
0,67/13	15,146	38,268	38,268	49,61	0,336	2,359	17,812	13,412	1,622	3,94	175,211
	, , ,	,	,	- ,	. ,	,/	. ,	, · 	,	- 9-	,

0,67/14	16,312	41,211	41,211	46,066	0,312	2,191	16,54	12,454	1,506	3,658	176,297
0,67/15	17,477	44,155	44,155	42,995	0,291	2,045	15,437	11,624	1,406	3,414	178,179
0,67/16	18,642	47,099	47,099	40,308	0,273	1,917	14,472	10,897	1,318	3,201	180,707
0,67/17	19,807	50,042	50,042	37,937	0,257	1,804	13,621	10,256	1,24	3,013	183,766
0,67/18	20,972	52,986	52,986	35,829	0,243	1,704	12,864	9,686	1,171	2,845	187,27
0,67/19	22,137	55,93	55,93	33,944	0,23	1,614	12,187	9,177	1,11	2,696	191,149
					B-30:	Τοκ=4, α	p=0,63				
0,63/1	1,165	2,758	2,758	604,318	4,372	30,67	231,559	174,357	21,085	51,215	1051,957
0,63/2	2,33	5,517	5,517	302,159	2,186	15,335	115,78	87,178	10,542	25,608	536,002
0,63/3	3,495	8,275	8,275	201,439	1,457	10,223	77,186	58,119	7,028	17,072	368,469
0,63/4	4,66	11,033	11,033	151,079	1,093	7,667	57,89	43,589	5,271	12,804	288,044
0,63/5	5,826	13,792	13,792	120,864	0,874	6,134	46,312	34,871	4,217	10,243	242,465
0,63/6	6,991	16,55	16,55	100,72	0,729	5,112	38,593	29,059	3,514	8,536	214,304
0,63/7	8,156	19,308	19,308	86,331	0,625	4,381	33,08	24,908	3,012	7,316	196,097
0,63/8	9,321	22,067	22,067	75,54	0,546	3,834	28,945	21,795	2,636	6,402	184,115
0,63/9	10,486	24,825	24,825	67,146	0,486	3,408	25,729	19,373	2,343	5,691	176,278
0,63/10	11,651	27,583	27,583	60,432	0,437	3,067	23,156	17,436	2,108	5,122	171,345
0,63/11	12,816	30,341	30,341	54,938	0,397	2,788	21,051	15,851	1,917	4,656	168,523
0,63/12	13,981	33,1	33,1	50,36	0,364	2,556	19,297	14,53	1,757	4,268	167,288
0,63/13	15,146	35,858	35,858	46,486	0,336	2,359	17,812	13,412	1,622	3,94	167,267
0,63/14	16,312	38,616	38,616	43,166	0,312	2,191	16,54	12,454	1,506	3,658	168,207
0,63/15	17,477	41,375	41,375	40,288	0,291	2,045	15,437	11,624	1,406	3,414	169,912
0,63/16	18,642	44,133	44,133	37,77	0,273	1,917	14,472	10,897	1,318	3,201	172,237
0,63/17	19,807	46,891	46,891	35,548	0,257	1,804	13,621	10,256	1,24	3,013	175,075
0,63/18	20,972	49,65	49,65	33,573	0,243	1,704	12,864	9,686	1,171	2,845	178,342
0,63/19	22,137	52,408	52,408	31,806	0,23	1,614	12,187	9,177	1,11	2,696	181,967
0.75/1	1.167	2.21	2.21	705 101		$T_{o\kappa}=4, \alpha$		174 257	21.007	51 215	1172.024
0,75/1	1,165	3,31	3,31	725,181	4,372	30,67	231,559	174,357	21,085	51,215	1173,924
0,75/2	2,33	6,62	6,62	362,591	2,186	15,335	115,78	87,178	10,542	25,608	598,64
0,75/3	3,495	9,93	9,93	241,727	1,457	10,223	77,186	58,119	7,028	17,072	412,067
0,75/4	4,66	13,24	13,24	181,295	1,093	7,667	57,89	43,589	5,271	12,804	322,674
0,75/5 0,75/6	5,826 6,991	16,55	16,55	145,036	0,874 0,729	6,134 5,112	46,312	34,871	4,217 3,514	10,243 8,536	272,153
0,75/7	8,156	19,86 23,17	19,86 23,17	120,864 103,597	0,729	4,381	38,593 33,08	29,059 24,908	3,012	7,316	241,068 221,087
0,75/8	9,321	26,48	26,48	90,648	0,623	3,834	28,945	21,795	2,636	6,402	208,049
0,75/9	10,486	29,79	29,79	80,576	0,346	3,408	25,729	19,373	2,343	5,691	199,638
0,75/10	11,651	33,1	33,1	72,518	0,437	3,408	23,156	17,436	2,108	5,122	194,465
0,75/10	12,816	36,41	36,41	65,926	0,437	2,788	21,051	15,851	1,917	4,656	191,649
0,75/12	13,981	39,72	39,72	60,432	0,364	2,556	19,297	14,53	1,757	4,268	190,6
0,75/13	15,146	43,03	43,03	55,783	0,336	2,359	17,812	13,412	1,622	3,94	190,908
0,75/14	16,312	46,34	46,34	51,799	0,312	2,191	16,54	12,454	1,506	3,658	192,288
0,75/15	17,477	49,65	49,65	48,345	0,291	2,045	15,437	11,624	1,406	3,414	194,519
0,75/16	18,642	52,96	52,96	45,324	0,273	1,917	14,472	10,897	1,318	3,201	197,445
0,75/17	19,807	56,27	56,27	42,658	0,257	1,804	13,621	10,256	1,24	3,013	200,943
0,75/18	20,972	59,58	59,58	40,288	0,243	1,704	12,864	9,686	1,171	2,845	204,917
0,75/19	22,137	62,89	62,89	38,167	0,23	1,614	12,187	9,177	1,11	2,696	209,292
,	,	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·				Τοκ=4, α			,		,
0,80/1	1,165	3,531	3,531	773,527	4,372	30,67	231,559	174,357	21,085	51,215	1222,712
0,80/2	2,33	7,061	7,061	386,763	2,186	15,335	115,78	87,178	10,542	25,608	623,694
0,80/3	3,495	10,592	10,592	257,842	1,457	10,223	77,186	58,119	7,028	17,072	429,506
0,80/4	4,66	14,123	14,123	193,382	1,093	7,667	57,89	43,589	5,271	12,804	336,527
0,80/5	5,826	17,653	17,653	154,705	0,874	6,134	46,312	34,871	4,217	10,243	284,028
0,80/6	6,991	21,184	21,184	128,921	0,729	5,112	38,593	29,059	3,514	8,536	251,773
0,80/7	8,156	24,714	24,714	110,504	0,625	4,381	33,08	24,908	3,012	7,316	231,082
0,80/8	9,321	28,245	28,245	96,691	0,546	3,834	28,945	21,795	2,636	6,402	217,622
0,80/9	10,486	31,776	31,776	85,947	0,486	3,408	25,729	19,373	2,343	5,691	208,981
0,80/10	11,651	35,306	35,306	77,353	0,437	3,067	23,156	17,436	2,108	5,122	203,712
0,80/11	12,816	38,837	38,837	70,321	0,397	2,788	21,051	15,851	1,917	4,656	200,898
0,80/12	13,981	42,368	42,368	64,461	0,364	2,556	19,297	14,53	1,757	4,268	199,925
0,80/13	15,146	45,898	45,898	59,502	0,336	2,359	17,812	13,412	1,622	3,94	200,363
0,80/14	16,312	49,429	49,429	55,252	0,312	2,191	16,54	12,454	1,506	3,658	201,919
0,80/15	17,477	52,96	52,96	51,568	0,291	2,045	15,437	11,624	1,406	3,414	204,362
				-							

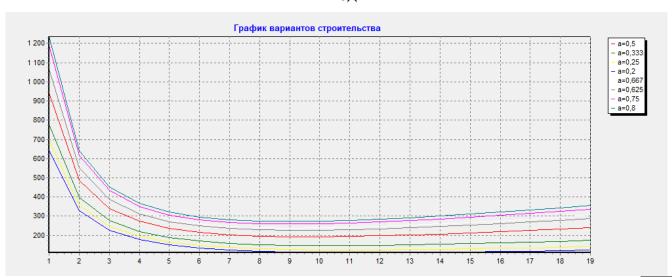
						,		_			
0,80/16	18,642	56,49	56,49	48,345	0,273	1,917	14,472	10,897	1,318	3,201	207,526
0,80/17	19,807	60,021	60,021	45,502	0,257	1,804	13,621	10,256	1,24	3,013	211,289
0,80/18	20,972	63,552	63,552	42,974	0,243	1,704	12,864	9,686	1,171	2,845	215,547
0,80/19	22,137	67,082	67,082	40,712	0,23	1,614	12,187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

			1	1	•	•		•	•	1	
0,25/18	20,972	15,888	15,888	13,429	0,243	1,704	12,864	9,686	1,171	2,845	90,674
0,25/19	22,137	16,771	16,771	12,722	0,23	1,614	12,187	9,177	1,11	2,696	91,609
			1			Τοκ=5, α				1	
0,20/1	1,165	0,706	0,706	193,382	4,372	30,67	231,559	174,357	21,085	51,215	636,917
0,20/2	2,33	1,412	1,412	96,691	2,186	15,335	115,78	87,178	10,542	25,608	322,324
0,20/3	3,495	2,118	2,118 2,825	64,461	1,457	10,223	77,186	58,119	7,028	17,072	219,177
0,20/4	4,66 5,826	2,825 3,531	3,531	48,345 38,676	1,093 0,874	7,667 6,134	57,89 46,312	43,589 34,871	5,271 4,217	12,804 10,243	168,894 139,755
0,20/5	6,991	4,237	4,237	32,23	0,874	5,112	38,593	29,059	3,514	8,536	121,188
0,20/7	8,156	4,943	4,943	27,626	0,625	4,381	33,08	24,908	3,012	7,316	108,662
0,20/8	9,321	5,649	5,649	24,173	0,546	3,834	28,945	21,795	2,636	6,402	99,912
0,20/9	10,486	6,355	6,355	21,487	0,486	3,408	25,729	19,373	2,343	5,691	93,679
0,20/10	11,651	7,061	7,061	19,338	0,437	3,067	23,156	17,436	2,108	5,122	89,207
0,20/11	12,816	7,767	7,767	17,58	0,397	2,788	21,051	15,851	1,917	4,656	86,017
0,20/12	13,981	8,474	8,474	16,115	0,364	2,556	19,297	14,53	1,757	4,268	83,791
0,20/13	15,146	9,18	9,18	14,876	0,336	2,359	17,812	13,412	1,622	3,94	82,301
0,20/14	16,312	9,886	9,886	13,813	0,312	2,191	16,54	12,454	1,506	3,658	81,394
0,20/15	17,477	10,592	10,592	12,892	0,291	2,045	15,437	11,624	1,406	3,414	80,95
0,20/16	18,642	11,298	11,298	12,086	0,273	1,917	14,472	10,897	1,318	3,201	80,883
0,20/17	19,807	12,004	12,004	11,375	0,257	1,804	13,621	10,256	1,24	3,013	81,128
0,20/18	20,972	12,71	12,71	10,743	0,243	1,704	12,864	9,686	1,171	2,845	81,632
0,20/19	22,137	13,416	13,416	10,178	0,23	1,614	12,187	9,177	1,11	2,696	82,355
0.67/1	1.165	2.255	2.255	C11 020		Τοκ=5, α		174 257	21.005	51.015	1001.761
0,67/1 0,67/2	1,165 2,33	2,355 4,71	2,355 4,71	644,928 322,464	4,372 2,186	30,67 15,335	231,559 115,78	174,357 87,178	21,085 10,542	51,215 25,608	1091,761 554,693
0,67/3	3,495	7,065	7,065	214,976	1,457	10,223	77,186	58,119	7,028	17,072	379,586
0,67/4	4,66	9,42	9,42	161,232	1,093	7,667	57,89	43,589	5,271	12,804	294,971
0,67/5	5,826	11,775	11,775	128,986	0,874	6,134	46,312	34,871	4,217	10,243	246,553
0,67/6	6,991	14,13	14,13	107,488	0,729	5,112	38,593	29,059	3,514	8,536	216,232
0,67/7	8,156	16,485	16,485	92,133	0,625	4,381	33,08	24,908	3,012	7,316	196,253
0,67/8	9,321	18,839	18,839	80,616	0,546	3,834	28,945	21,795	2,636	6,402	182,735
0,67/9	10,486	21,194	21,194	71,659	0,486	3,408	25,729	19,373	2,343	5,691	173,529
0,67/10	11,651	23,549	23,549	64,493	0,437	3,067	23,156	17,436	2,108	5,122	167,338
0,67/11	12,816	25,904	25,904	58,63	0,397	2,788	21,051	15,851	1,917	4,656	163,341
0,67/12	13,981	28,259	28,259	53,744	0,364	2,556	19,297	14,53	1,757	4,268	160,99
0,67/13	15,146	30,614	30,614	49,61	0,336	2,359	17,812	13,412	1,622	3,94	159,903
0,67/14	16,312	32,969	32,969	46,066	0,312	2,191	16,54	12,454	1,506	3,658	159,813
0,67/15	17,477	35,324	35,324	42,995	0,291	2,045	15,437	11,624	1,406	3,414	160,517
0,67/16	18,642	37,679	37,679	40,308	0,273	1,917	14,472	10,897	1,318	3,201	161,867
0,67/17	19,807	40,034	40,034	37,937	0,257	1,804	13,621 12,864	10,256	1,24 1,171	3,013	163,75
0,67/18 0,67/19	20,972 22,137	42,389 44,744	42,389 44,744	35,829 33,944	0,243	1,704 1,614	12,864	9,686 9,177	1,171	2,845 2,696	166,076 168,777
0,07/19	22,137	44,744	44,744	33,744		$T_{o\kappa}=5, \alpha$,	9,177	1,11	2,090	100,777
0,63/1	1,165	2,207	2,207	604,318	4,372	30,67	231,559	174,357	21,085	51,215	1050,855
0,63/2	2,33	4,413	4,413	302,159	2,186	15,335	115,78	87,178	10,542	25,608	533,794
0,63/3	3,495	6,62	6,62	201,439	1,457	10,223	77,186	58,119	7,028	17,072	365,159
0,63/4	4,66	8,827	8,827	151,079	1,093	7,667	57,89	43,589	5,271	12,804	283,632
0,63/5	5,826	11,033	11,033	120,864	0,874	6,134	46,312	34,871	4,217	10,243	236,947
0,63/6	6,991	13,24	13,24	100,72	0,729	5,112	38,593	29,059	3,514	8,536	207,684
0,63/7	8,156	15,447	15,447	86,331	0,625	4,381	33,08	24,908	3,012	7,316	188,375
0,63/8	9,321	17,653	17,653	75,54	0,546	3,834	28,945	21,795	2,636	6,402	175,287
0,63/9	10,486	19,86	19,86	67,146	0,486	3,408	25,729	19,373	2,343	5,691	166,348
0,63/10	11,651	22,067	22,067	60,432	0,437	3,067	23,156	17,436	2,108	5,122	160,313
0,63/11	12,816	24,273	24,273	54,938	0,397	2,788	21,051	15,851	1,917	4,656	156,387
0,63/12	13,981 15,146	26,48 28,686	26,48 28,686	50,36 46,486	0,364	2,556	19,297 17,812	14,53	1,757 1,622	4,268 3,94	152,048
0,63/13	16,312	30,893	30,893	43,166	0,336	2,359 2,191	16,54	13,412 12,454	1,506	3,658	152,923 152,761
0,63/14	17,477	33,1	33,1	40,288	0,312	2,191	15,437	11,624	1,406	3,414	153,362
0,63/16	18,642	35,306	35,306	37,77	0,273	1,917	14,472	10,897	1,318	3,201	154,583
0,63/17	19,807	37,513	37,513	35,548	0,257	1,804	13,621	10,256	1,24	3,013	156,319
0,63/18	20,972	39,72	39,72	33,573	0,243	1,704	12,864	9,686	1,171	2,845	158,482
0,63/19	22,137	41,926	41,926	31,806	0,23	1,614	12,187	9,177	1,11	2,696	161,003

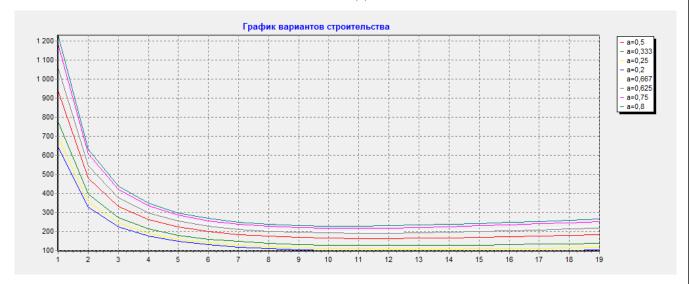
					B-39:	Τοκ=5, α	p=0,75				
0,75/1	1,165	2,648	2,648	725,181	4,372	30,67	231,559	174,357	21,085	51,215	1172,6
0,75/2	2,33	5,296	5,296	362,591	2,186	15,335	115,78	87,178	10,542	25,608	595,992
0,75/3	3,495	7,944	7,944	241,727	1,457	10,223	77,186	58,119	7,028	17,072	408,095
0,75/4	4,66	10,592	10,592	181,295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

Приложение Б

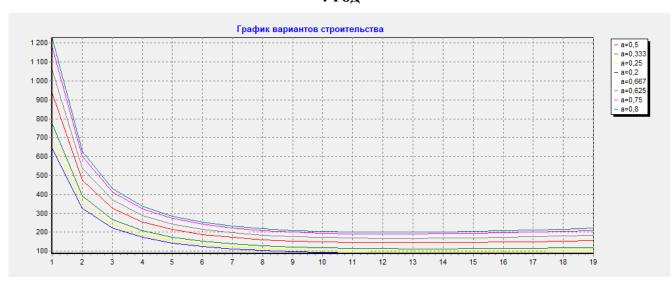
2 год



3 год



4 год



5 год

