

МИНИСТЕРСТВО СТРОИТЕЛЬСТВА ПРЕДПРИЯТИЙ
НЕФТЯНОЙ И ГАЗОВОЙ ПРОМЫШЛЕННОСТИ

ВСЕСОЮЗНЫЙ
НАУЧНО-ИССЛЕДОВАТЕЛЬСКИЙ
ИНСТИТУТ
ПО СТРОИТЕЛЬСТВУ
МАГИСТРАЛЬНЫХ
ТРУБОПРОВОДОВ
·ВНИИСТ·

руководство

ПО РАСЧЕТУ И ТЕХНОЛОГИИ
МОНТАЖА ГЛУБИННЫХ
АНОДНЫХ ЗАЗЕМЛЕНИЙ

Р 253-76

МОСКВА-1977

МИНИСТЕРСТВО СТРОИТЕЛЬСТВА ПРЕДПРИЯТИЙ
НЕФТЕЯНОЙ И ГАЗОВОЙ ПРОМЫШЛЕННОСТИ

ВСЕСОЮЗНЫЙ
НАУЧНО-ИССЛЕДОВАТЕЛЬСКИЙ
ИНСТИТУТ
ПО СТРОИТЕЛЬСТВУ
МАГИСТРАЛЬНЫХ
ТРУБОПРОВОДОВ
·ВНИИСТ·

МИНИСТЕРСТВО ПРОМЫШЛЕННОГО СТРОИТЕЛЬСТВА
НИИпромстрой

руководство

ПО РАСЧЕТУ И ТЕХНОЛОГИИ
МОНТАЖА ГЛУБИННЫХ
АНОДНЫХ ЗАЗЕМЛЕНИЙ

Р 253-76

МОСКВА-1977

УДК 620.197.5:621.643

В Руководстве излагаются вопросы расчета и монтажа глубинных анодных заземлений. Рассматриваются конструкции глубинных анодных заземлителей. Приводятся примеры расчета глубинных анодных заземлений: определение оптимальной длины рабочей части, величины заглубления, расчет сопротивления растеканию, а также потенциала влияния глубинного заземления.

В приложении к Руководству приводятся программа для ЭВМ "Минск-32", таблицы для определения величины сопротивления растеканию и вычисления потенциала влияния.

Руководство рассчитано на широкий круг инженеров, техников, работников научно-исследовательских и проектных институтов, занятых вопросами борьбы с коррозией.

Руководство разработано: М.М.Черниным, Н.Т.Белоусенко (НИИпромстрой), Ю.К.Орловым (ВНИИСТ), В.Ф.Коломейцевым (Гипровостокнефть) и М.М.Загировым (Татнипинефть) под руководством кандидатов техн.наук Н.П.Глазова и В.Г.Котика (ВНИИСТ).

Замечания и предложения направлять по адресу: Москва, 105058, Окружной проезд, 19, ВНИИСТ и г.Уфа, 450040, ул.Конституции, 3, НИИпромстрой.

(C) Всесоюзный научно-исследовательский институт по строительству магистральных трубопроводов (ВНИИСТ), 1977

ВНИИСТ, НИИпромстрой	Руководство по расчету и технологиям монтажа глубинных анодных зазем- лений	P 253-76
-------------------------	--	----------

I. ОБЩИЕ ПОЛОЖЕНИЯ

I.1. Настоящее Руководство регламентирует последовательность и основные направления расчета и монтажа глубинных анодных заземлений.

I.2. Руководство устанавливает основные требования к технологическим процессам производства работ и качеству материалов.

I.3. Руководство распространяется на проектирование глубинных анодных заземлений в установках катодной защиты от коррозии подземных металлических сооружений.

I.4. Настоящее Руководство распространяется на производство работ по сборке и монтажу упакованных анодных заземлителей (в частности, типа АК-2Г) и графитированных полых электродов.

I.5. При установке и монтаже глубинного анодного заземления отступления от проекта или изменения в проекте без согласования с проектной организацией, составившей проект, не допускаются.

I.6. При выполнении монтажных работ следует соблюдать правила по технике безопасности и производственной санитарии, а также правила противопожарной безопасности, наложенные в действующих нормативных документах.

I.7. Технический надзор за качеством монтажных работ по сооружению глубинного анодного заземления осуществляется предприятие, которое будет эксплуатировать это заземление.

Внесено лабора- торией электро- защиты ВНИИСТА и НИИпромстроя	Утверждено ВНИИСТОМ 9 сентября 1976 г. и НИИпромстроям 14 октября 1976 г.	Разработано впервые
--	--	------------------------

I.8. К основным параметрам глубинного анодного заземления относят:

сопротивление растеканию - отношение разности потенциала между соприкасающейся с землей поверхностью заземления и бесконечно удаленной точкой земли к силе тока, проходящего через заземление;

величину заглубления - расстояния от поверхности земли до верха рабочей части заземления;

длину рабочей части заземления, часть заземления, с которой стекает ток в землю;

диаметр глубинного анодного заземления;

удаление заземления - кратчайшее расстояние между проекциями на поверхность земли глубинного анодного заземления и защищаемого сооружения;

срок службы глубинного анодного заземления;

потенциал влияния анодного заземления - близкая разность между потенциалом "труба-земля" при данном заземлении.

I.9. Глубинное анодное заземление должно удовлетворять следующим основным требованиям:

заземление должно быть работоспособным и обеспечивать величину сопротивления растеканию не выше заданной в течение всего расчетного срока;

заземление должно обеспечивать минимум затрат на электрохимическую защиту;

в целях соблюдения техники безопасности сопротивление растеканию не должно превышать 4 Ом.

I.10. Оптимальные параметры глубинного анодного заземления рассчитывают по программе, составленной для ЭВМ "Минск-32" (см. прил.3). В расчете необходимо использовать следующие исходные данные (см. прил.2):

геоэлектрический разрез грунта, включающий мощности отдельных слоев h_i , и их удельное сопротивление $\rho_{i,\phi}$;

геотехнический разрез с послойной дифференциацией грунтов по строительным группам C_i , h_i ;

диаметр глубинного заземления, включающий низкоомную засыпку скважины, например коносовую мелочь, d_3 ;

диаметр защищаемого сооружения d_7 ;

величину удаления анодного заземления от трубопровода μ ;
величину заглубления от защищаемого сооружения h_r ;
продольное сопротивление трубопровода R_T ;
сопротивление изоляции трубопровода R_{us} ;
наложенную максимальную разность потенциалов "труба-земля"
 U_{T-ZM} ;

наложенную минимальную защитную разность потенциалов
"труба-земля" U_{T-ZM} ;

стоимость строительства I м глубинного анодного заземления
соответствующих строительных групп C_{r_i} ;

стоимость строительства катодной установки без анодного
заземления C_c ;

стоимость обслуживания катодной установки C_{ob} ;

нормативный коэффициент окупаемости капиталовложений Е;
КПД катодной установки η ;

стоимость электроэнергии по одноставочному тарифу C_3 ;
коэффициент нелинейности катодной поляризации β .

I.II. Расчет сопротивления растеканию глубинного анодного
заземления выполняют в следующем порядке:

многослойную систему грунтов приводят к двухслойной мо-
дели;

вычисляют коэффициент неоднородности μ ;

рассчитывают сопротивление растеканию.

I.I2. Потенциал влияния глубинного анодного заземления
расчитывают следующим образом:

многослойную систему грунтов приводят к двухслойной моде-
ли, причем за первый слой двухслойной модели принимается верх-
ний слой реальной структуры грунта;

рассчитывают потенциал влияния, который сравнивают с мак-
симально допустимой величиной.

I.I3. Для приближенных расчетов с точностью до 30% глу-
бинных анодных заземлений длиной более 15 м и при $\frac{\rho_{t+1}}{\rho_t} \leq 9$
можно принять $\mu = 0$.

2 ПРИВЕДЕНИЕ МНОГОСЛОЙНОЙ ГЕОЭЛЕКТРИЧЕСКОЙ СТРУКТУРЫ ГРУНТОВ К ДВУХСЛОЙНОЙ МОДЕЛИ

2.1. К параметрам двухслойной модели относятся:

мощность первого слоя модели;

удельное сопротивление первого слоя модели;

удельное сопротивление второго слоя модели.

2.2. Параметры двухслойной модели зависят от взаимного расположения, габаритов заземления и границ раздела слоев, а также коэффициентов отражения от этих границ.

2.3. Для расчета сопротивления растеканию границу раздела слоев двухслойной модели необходимо проводить по одной из реальных границ раздела слоев, отличающихся наибольшей неоднородностью. При этом можно пренебречь неоднородностью слоев, лежащих выше верхнего конца рабочей части заземления при

$$\rho_v / \rho_h \leq 19,$$

где ρ_v - удельное сопротивление верхнего слоя земли,
0 м·м;

ρ_h - удельное сопротивление нижнего слоя земли,
0 м·м.

При $\rho_v / \rho_h > 19$ верхний слой можно считать изолятором, а грунт начинаящийся с нижележащего слоя (рис. I).

Следует иметь в виду, что наибольшее влияние имеет граница с наибольшим коэффициентом отражения, близко проходящая от нижнего конца рабочей части заземления. Поэтому при отсутствии столь резкой неоднородности границу раздела двухслойной модели целесообразно провести по ближайшей к нижнему концу заземления естественной границе.

2.4. Удельное сопротивление ρ_{ϑ_1} первого слоя двухслойной модели определяют по выражению

$$\rho_{\vartheta_1} = \frac{\sum_{i=1}^k l_{\vartheta i}}{\sum_{i=1}^k l_{\vartheta i} / \rho_i}, \quad (I)$$

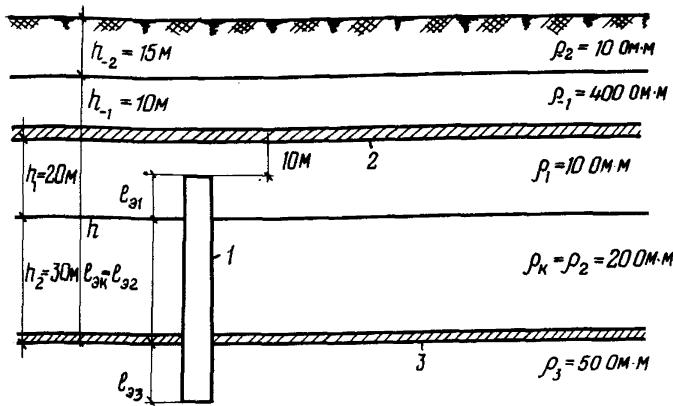


Рис.1. Схема расположения глубинного анодного заземления в многослойной среде:

1-глубинное анодное заземление; 2-верхняя граница распространения электрического поля; 3-граница раздела слоев двухслойной модели

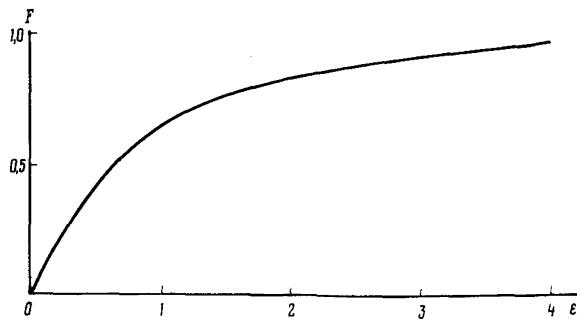


Рис.2. График функции $F = f(\epsilon)$ для расчета параметров двухслойной модели земли:
 F – функция, зависящая от строения геоэлектрического разреза и параметров анодного заземления; ϵ – отношение потенциала влияния анодного заземления к общей разности потенциала "земля-труба" в точке дренажа

где K - номер участка рабочей части заземления, отделенного снизу границей раздела слоев двухслойной модели.

2.5. Мощность первого слоя h двухслойной модели равна расстоянию от поверхности земли (или от верхней границы распространения электрического поля, см. п. 2.3) до выбранной границы раздела слоев двухслойной модели.

2.6. Удельное сопротивление ρ_{ϑ_2} второго слоя определяют по формуле

$$\rho_{\vartheta_2} = \frac{1 - F_K}{\sum_{l=K+1}^m \frac{1}{\rho_l} (F_l - F_{l-1})} , \quad (2)$$

где F_l определяется по кривой рис. 2 в зависимости от величины

$$\xi_i = \frac{H_l}{H + \ell_s} , \quad (3)$$

где ξ_i - параметр приведения;

$$H_l = \sum_{t=1}^i h_t , \quad (4)$$

H_l - расстояние от поверхности земли (или от верхней границы распространения электрического поля только при расчете сопротивления растеканию) до нижней границы рассматриваемого слоя реальной структуры земли, м;

m - количество слоев, участвующих в расчете двухслойной модели;

t - текущая координата.

При этом $F_m = 1$.

2.7. Для определения потенциала влияния анодного заземления за первый слой модели принимается первый слой реальной структуры с удельным сопротивлением ρ_1 , мощностью $h=h_1$.

Все остальные слои реальной структуры приводятся ко второму слою модели;

$$\rho_2 = \frac{1 - F_2}{\sum_{i=1}^m \frac{1}{\rho_i} (F_i - F_{i-1})} . \quad (5)$$

3. ОПРЕДЕЛЕНИЕ ОПТИМАЛЬНОЙ ДЛИНЫ РАБОЧЕЙ ЧАСТИ И ВЕЛИЧИНЫ ЗАГЛУБЛЕНИЯ ГЛУБИННОГО АНОДНОГО ЗАЗЕМЛЕНИЯ

3.1. Для расчета оптимальных размеров анодного заземления необходимы следующие данные:

геоэлектрический и геотехнический разрезы грунта на глубину до 200 м;

стоимость электроэнергии C_o (руб/кВт) для организации, которая будет эксплуатировать установку защиты;

стоимость строительства 1 м (руб/м) анодного заземления в каждой из имеющихся в наличии строительных групп грунта по данным геотехнического разреза $C_{r1}, C_{r2}, C_{r3}, \dots$ (см.табл.4);

сопротивление изоляции R_{iz} защищаемого сооружения в ближайшей к заземлению точке, $\Omega \cdot m^2$;

характеристика защищаемого трубопровода (диаметр d_T , м; толщина стенки δ_T , м);

коэффициент эффективности капиталовложений для той отрасли хозяйства, для которой ведется строительство;

характеристика грунтовых условий в месте залегания трубопровода для определения коэффициента нелинейности поляризации по табл.1.

3.2. Величину заглубления и длину рабочей части анодного заземления определяют системой уравнений

$$\left\{ \begin{array}{l} \frac{\partial}{\partial l_3} \left(\frac{C_o}{d_T} \right) = 0; \\ \frac{\partial}{\partial H} \left(\frac{C_o}{d_T} \right) = 0, \end{array} \right. \quad (6)$$

$$(7)$$

которую решают с помощью ЭВМ по программе прил.3.

Таблица I
Характеристика грунтовых условий

Состояние изоляции	Значение постоянной в различных грунтах с удельным сопротивлением, Ом·м		
	Болончаки		Песчано-глинистые
	2-15	10-40	40-100
Отличное	-0,11	-0,11	-0,09
Хорошее	-0,08	-0,07	-0,04
Удовлетворительное	-0,045	-0,04	-0,03

Приведенные затраты на катодную защиту определяют по формуле

$$C_o = E \left[\sum_{t=1}^x C_{ri} H_t + \sum_{t=x}^n C_{ri} \ell_{3t} + C_o + \left(C_o \delta + \frac{8,76 C_o J^2}{\ell_1} R_3 \right) f(t) \right], \quad (8)$$

где C_{ri} - стоимость строительства I и заземления в i -м (по строительной классификации) слое грунта;
 $\ell_{3t}; H_t$ - длины частей заземления, находящиеся в t -м слое;
 x - номер слоя, в котором начинается рабочая часть заземления;

$$f(t) = \left(1 + \sum_{t=1}^T \frac{1}{108^t} \right); \quad (9)$$

$T = \frac{1}{E}$ - нормативный срок окупаемости;
 C_o - стоимость оборудования катодных станций, выпрямителей, трансформаторов и др.;
 $C_o \delta$ - годовая стоимость обслуживания установки, руб/год.

Безразмерная длина ℓ_T зоны для случая защиты одиночной катодной станции определяется формулой

$$\ell_T = \ell_n \frac{\frac{U_{T-30}(1-\varepsilon)}{U_{T-3M}} + \beta \left(1 + \frac{R_p}{R^*_{u3}} \right)^{-1}}{\frac{U_{T-3M}}{U_{T-30}} + \beta \left(1 + \frac{R_p}{R^*_{u3}} \right)^{-1}}; \quad (10)$$

для случая защиты смежными станциями формулой

$$\ell_{\tau} = \ell_n \frac{2 \left[U_{\tau-30} (1 - \varepsilon) + \beta \left(1 + \frac{R_p}{R_{u3}^{\circ}} \right)^{-1} \right]}{U_{\tau-3M} + \beta \left(1 + \frac{R_p}{R_{u3}^{\circ}} \right)^{-1}} ; \quad (II)$$

$$\varepsilon = \frac{U_{\tau-3} (J_3)}{U_{\tau-30}} , \quad R_p = \rho_1 d_{\tau} \ln \frac{h_{\tau}}{d_{\tau}} , \quad (II)$$

$U_{\tau-30}$ - максимальный защитный потенциал "труба-земля", В;

$U_{\tau-3M}$ - минимальный защитный потенциал "труба-земля", В;

R_p - сопротивление растеканию трубопровода, Ом·м²;

d_{τ} - диаметр трубопровода, м.

Силу тока катодной защиты J_3 для экономических расчетов определяют по формуле

$$J_3 = \frac{U_{\tau ab}}{2C} + \sqrt{\frac{U_{\tau ab}^2}{4C^2} + \frac{U_{\tau-30}^2}{CR_{u3}^{\circ}}} ; \quad (III)$$

$$C = \frac{2R_{\tau}}{\pi d_{\tau} U_0} \operatorname{Arch} \frac{2+\beta}{2+2\beta} \quad \text{при } U_0 = 1 \text{ В};$$

R_{τ} - продольное сопротивление трубопровода, Ом/м;

$$U_{\tau ab} = \frac{U_{\tau-3} (J_3)}{JR_{u3}^{\circ}} \quad \text{- рассчитывается по формуле (30).}$$

3.3. При невозможности выполнения технико-экономического расчета в соответствии с п.3.2 для однородных грунтов величину заглубления следует принять равной 40–60 м, а длину рабочей части ℓ_3 определить по формуле

$$\ell_3 = 7,31 \sqrt{\frac{C_g D}{C_f \ell_1}} ,$$

где I - сила тока катодной защиты, А.
 C_r - стоимость строительства I и заземлителя, руб/м;
 ρ - удельное сопротивление грунта, Ом·м.

4 РАСЧЕТ СОПРОТИВЛЕНИЯ РАСТЕКАНИЮ ГЛУБИННОГО ЗАЗЕМЛЕНИЯ

4.1. Сопротивление глубинного заземления R_3 в многослойном грунте определяют по формуле

$$R_3 = \frac{1}{2\pi \sum_{i=1}^l \ell_{3i}/\rho_i} (M_0/\ell_3 + \mu/\ell_3), \quad (I4)$$

где ℓ_3 - длина рабочей части заземления, м;
 ℓ_{3i} - часть длины рабочей части заземления, находящаяся в i -м слое грунта, м;
 ρ_i - удельное электрическое сопротивление i -го слоя земли, Ом·м;
 n - количество слоев, пересекаемых рабочей частью заземления;
 M_0 - определяется по формуле (I5) или по таблицам прил.4;
 μ - определяется по формуле (I6) или по таблицам прил.4.

$$M_0 = \ell_3 \ell_n \frac{8 \ell_3 (H + \ell_3)}{d_3 (2H + \ell_3)} + H \ell_3 \frac{4H(H + \ell_3)}{(\ell_3 + 2H)^2}, \quad (I5)$$

H - величина заглубления, м.

$$\mu = M_1 + M_2 + M_3 + M_4 + M_5 + D_1 + D_2 + D_3 + D_4. \quad (I6)$$

Конкретные значения μ определяют в зависимости от взаимного расположения заземления и границы раздела слоев двухслойного грунта (рис.3) в случаях, указанных в пп.4.2-4.5.

4.2. Для однородного грунта

$$\mu = 0; \quad \sum_{i=1}^n \ell_{\vartheta i} / \rho_i = \ell_{\vartheta} / \rho, \quad (I6a)$$

где ρ – удельное сопротивление грунта, Ом·м.

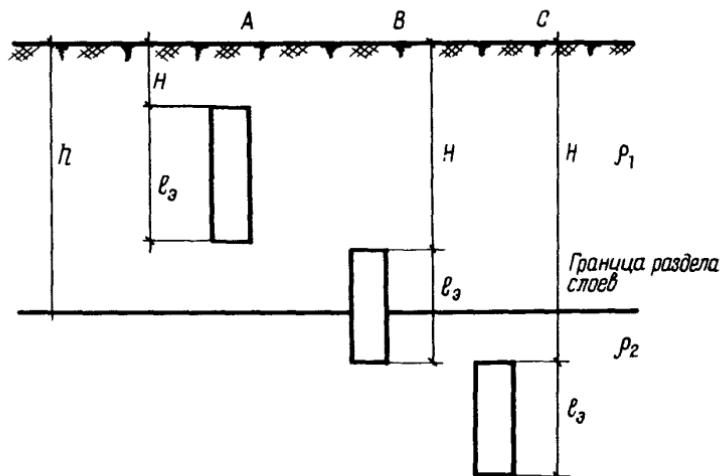


Рис.3. Взаимное расположение заземления и границы раздела слоев

4.3. Для случая „ $A/h > H + l_{\vartheta}$ “:

$$M_1 + M_2 + M_3 = \mathcal{K} \left[h \ell_n \frac{P_{12} P_{13} P_{16} P_{17} P_{20}^2 P_{21}^2}{h_{18}^4 P_{18}^2 P_{19}^2} + \right. \\ \left. + H \ell_n \frac{P_{12} P_{16} P_{19}^2}{P_{13} P_{17} P_{18}^2} + \ell_{\vartheta} \ell_n \frac{P_{12} P_{19} P_{21}}{P_{13} P_{18} P_{20}} \right], \quad (I7)$$

где h – мощность первого слоя двухслойной земли, м.

$$\mathcal{K} = \frac{\rho_2 - \rho_1}{\rho_2 + \rho_1},$$

где ρ_1 и ρ_2 - удельное сопротивление первого и второго слоев двухслойного грунта, кН.м.

$$\begin{aligned} D_1 + D_2 + D_3 &= C_1 \left(P_3 \ell_n \frac{P_1^2 P_4 P_6 P_7 P_{23} P_{25}^2}{P_2^2 P_3^4 P_{22}^2} + \right. \\ &\quad \left. + H \ell_n \frac{P_4 P_6 P_{22}^2}{P_2^2 P_7 P_{23}} + \ell_3 \ell_n \frac{P_1 P_4 P_{22}}{P_2 P_{23} P_{25}} \right), \end{aligned} \quad (18)$$

где

$$C_1 = \frac{\mathcal{K}^2}{1 - \mathcal{K}}.$$

$$M_4 = M_5 = D_4 = 0. \quad (19)$$

Для данного случая „A“ вычисляют Р следующих индексов: $P_1 = P_4; P_6; P_7; P_{12} = P_{23}; P_{25}$.

Значения Р даны в п.4.6.

4.4. Для случая „B“ ($H < h < H + \ell_3$) :

$$\begin{aligned} M_1 + M_2 + M_3 &= 2\mathcal{K} \left(h \ell_n \frac{2P_{16} P_{21}}{h P_{18}} + H \ell_n \frac{P_{16}}{P_{18}} + \right. \\ &\quad \left. + \ell_3 \mathcal{K} \ell_n \frac{P_{21}}{P_{18}} \right); \end{aligned} \quad (20)$$

$$M_4 = \mathcal{K}^2 \left(h \ell_n \frac{P_{12}}{2h} + P_{14} \ell_n \frac{P_{12}}{2P_{14}} \right);$$

(21)

$$M_5 = \mathcal{K}^3 \left(h \ln \frac{P_{24}^3}{32 h^2 P_{12}} + P_{14} \ln \frac{P_{24}}{2 P_{12}} \right); \quad (22)$$

$$\begin{aligned} D_1 + D_2 + D_3 = C_1 \left(h \ln \frac{2 P_7^2 P_4 P_5 P_6 P_7}{P_2^2 P_3^2 P_8 P_9} + \right. \\ \left. + H \ln \frac{2 P_4 P_5 P_6 P_8}{P_2^2 P_7 P_9} + A_1 h \ln \frac{4 P_1^2 P_4 P_5 P_6 P_7 A_1 h}{P_2^2 P_3^2 P_8^2 P_9^2} + \ell_3 \ln \frac{2 P_4 P_7}{P_2 P_9} \right), \end{aligned} \quad (23)$$

$$D_4 = C_1 \mathcal{K}^2 \left(h \ln \frac{P_{10}^3}{8 P_4 P_{11}^2} + A_1 h \ln \frac{P_{10}^2}{4 P_4 P_{11}} + P_{14} \ln \frac{P_{10}}{2 P_4} \right). \quad (24)$$

Для данного случая необходимо вычислить значения Р следующих индексов: $P_1 - P_{12}; P_{14}; P_{15}; P_{16}; P_{18}; P_{21}; P_{24}$.

Значения Р и А даны в п.4.6.

4.5. Для случая «С» ($h < H$):

$$\begin{aligned} M_1 + M_2 + M_3 = \mathcal{K} \left(H \ln \frac{16 P_{12} P_{13} P_{16} P_{17}}{P_{18}^2 P_{19}^2} + \right. \\ \left. + h \ln \frac{P_{12} P_{16} P_{17}^2}{P_{13} P_{17} P_{18}^2} + \ell_3 \ell_n \frac{4 P_{12} P_{13}}{P_{18} P_{19}} \right); \end{aligned} \quad (25)$$

$$M_4 = \mathcal{K}^2 \left(H \ln \frac{P_{15}^2}{4 H P_{14}} + \ell_3 \ell_n \frac{P_{15}}{2 P_{14}} \right); \quad (26)$$

$$M_5 = \mathcal{K}^3 \left(P_{16} \ell_n \frac{P_{18}}{4 P_{12} P_{16}} + \ell_3 \ell_n \frac{P_{18}}{2 P_{12}} \right); \quad (27)$$

$$D_1 + D_2 + D_3 = C_1 \left(P_6 \ell_n \frac{4 P_4 P_6}{P_2^2} + \ell_3 \ell_n \frac{2 P_4}{P_2} \right); \quad (28)$$

$$D_4 = C_1 \mathcal{K}^2 \left(P_6 \ln \frac{P_2}{4P_4 P_6} + \ell_9 \ln \frac{P_2}{2P_4} \right). \quad (29)$$

Для данного случая необходимо вычислить Р следующих индексов: $P_2; P_4; P_{12} - P_{19}$.

Значения Р даны в п.4.6.

4.6. Р различных индексов имеют следующие значения:

$$\begin{aligned} P_I &= 2P_3 + \ell_9; & P_9 &= P_{12} + 2A_1; & P_{18} &= 2P_{16} + \ell_9; \\ P_2 &= P_I + 2H; & P_{10} &= P_{12} + 2P_3; & P_{19} &= 2P_{17} + \ell_9; \\ P_3 &= h + A_1; & P_{11} &= P_3 + h; & P_{20} &= 2h - \ell_9; \\ P_4 &= P_3 + P_{14}; & P_{12} &= P_{14} + h; & P_{21} &= 2h + \ell_9; \\ P_5 &= P_{16} + 2A_1; & P_{13} &= P_{17} + \ell_9; & P_{22} &= 2P_3 - P_{15}; \\ P_6 &= P_{16} + A_1; & P_{14} &= H + \ell_9; & P_{23} &= P_3 - P_{14}; \\ P_7 &= P_{17} + A_1; & P_{15} &= P_{14} + H; & P_{24} &= P_{12} + 2h; \\ P_8 &= -P_{17} + 2A_1; & P_{16} &= H + h; & P_{25} &= 2P_3 - \ell_9; \\ && P_{17} &= H - h. \end{aligned}$$

Здесь

$$A_1 = -\frac{[(1-\mathcal{K}) \ln(1-\mathcal{K}) + \mathcal{K}]h}{\mathcal{K}(1-\mathcal{K}) + (1-\mathcal{K}) \ln(1-\mathcal{K})}.$$

П р и м е ч а н и е . Ф о�мулы (17) - (29) получены в предположении, что все Р $\geq I$, из равенства

$$\operatorname{Arsh} P = \ln(P + \sqrt{1 + P^2}) = \ln 2P.$$

Если какое-либо значение Р по абсолютной величине близко или меньше I, то в расчет принимается значение R^* ,

$$R^* = \frac{P + \sqrt{1 + P^2}}{2},$$

где $P^* = P \leq I$.

4.7. При многослойной системе грунтов сопротивление расстеканию определяется по формуле (14), но для вычисления u , по формуле (16) грунт приводится к двухслойной модели.

4.8. Для расчета сопротивления растеканию в неоднородных грунтах при отсутствии возможности использования ЭВМ рекомендуется применять таблицы значений M_0/ℓ_3 и μ/ℓ_3 , приведенные в прил.4. При этом для определения M_0/ℓ_3 необходимо вычислить отношения H/ℓ_3 и d_3/ℓ_3 ; для определения μ/ℓ_3 существующую систему грунта привести к двухслойной модели, вычислить отношения H/ℓ_3 , h/ℓ_3 и коэффициент χ .

По величине χ выбрать необходимую таблицу и в пересечении столбца, соответствующего H/ℓ_3 , и строки h/ℓ_3 найти μ/ℓ_3 .

4.9. Таблицы значений μ/ℓ_3 (см.прил.4) составлены для двухслойных грунтов. В многослойных грунтах геоэлектрический разрез в соответствии с п.2.7 приводится к двухслойной модели, параметры которой и определяют μ/ℓ_3 .

4.10. Для определения M_0 и μ найденные табличные значения необходимо умножить на длину рабочей части заземления ℓ_3 .

4.11. Значения M_0/ℓ_3 и μ/ℓ_3 для промежуточных данных определяют с помощью интерполяции.

5 РАСЧЕТ ПОТЕНЦИАЛА ВЛИЯНИЯ ГЛУБИННОГО АНОДНОГО ЗАЗЕМЛЕНИЯ

5.1. Потенциал влияния анодного заземления определяют по формуле

$$U_{r-3}(\gamma_3) = \frac{\gamma R_{43}^o \Phi}{4\pi y \rho_1 \sum_{i=1}^n \ell_{gi}/\rho_i}, \quad (30)$$

где Φ - рассчитывают по формулам (31), (32) или определяют по таблицам прил.5.;

γ - сила тока, стекающего с заземления, А;

R_{43}^o - сопротивление изоляции трубопровода в точке измерения потенциала, Ом·м².

Φ определяется в зависимости от габаритов и взаимного расположения заземления и границы раздела двухслойного грунта

5.2. Для однородного грунта:

$$\rho_i = \rho_1 ; \quad \sum_{i=1}^n \ell_{\partial i} / \rho_i = \ell_3 / \rho_1 ;$$

$$\Phi = \frac{H + \ell_3 + h_T}{V y^2 + (H + \ell_3 + h_T)^2} + \frac{H + \ell_3 - h_T}{V y^2 + (H + \ell_3 - h_T)^2} -$$

$$- \frac{H + h_T}{V y^2 + (H + h_T)^2} - \frac{H - h_T}{V y^2 + (H - h_T)^2} , \quad (31)$$

где h_T — глубина заложения трубопровода, м.

5.3. Общий случай для двухслойного грунта:

$$\begin{aligned} \Phi = & \left[(A_{1/1} + A_{2/2} - A_{1/10} - A_{2/10}) + \mathcal{K} (B'_{1/1} + B'_{2/1} + B'_{3/1} + \right. \\ & + B'_{4/1} - B'_{1/10} - B'_{2/10} - B'_{3/10} - B'_{4/10}) + C (B''_{1/1} + B''_{2/1} + \\ & + B''_{3/1} + B''_{4/1} - B''_{1/10} - B''_{2/10} - B''_{3/10} - B''_{4/10}) \Big] + \\ & + (1 - \mathcal{K}) \left[(A_{1/2} + A_{2/2} - A_{1/1} - A_{2/1}) + \mathcal{K} (B'_{1/2} + B'_{2/2} - \right. \\ & \left. - B'_{1/1} - B'_{2/1}) + C (B''_{1/2} + B''_{2/2} - B''_{1/2} - B''_{2/1}) \right] , \end{aligned} \quad (32)$$

где $A_{1/1} = \frac{H + \ell_{31} - h_T}{V y^2 + (H + \ell_{31} - h_T)^2} ; \quad A_{2/1} = \frac{H + \ell_{32} + h_T}{V y^2 + (H + \ell_{32} + h_T)^2} ;$

$$A_{1/2} = \frac{H + \ell_{31} - h_T}{V y^2 + (H + \ell_{31} - h_T)^2} ; \quad A_{2/2} = \frac{H + \ell_{32} + h_T}{V y^2 + (H + \ell_{32} + h_T)^2} ;$$

$$A_{1/10} = \frac{H - h_r}{\sqrt{y^2 + (H - h_r)^2}} ; \quad A_{2/10} = \frac{H + h_r}{\sqrt{y^2 + (H + h_r)^2}} ;$$

$$B'_{n/m} = \frac{t_{n/m} + 1}{\sqrt{\beta^2 + (1 + t_{n/m})^2}} ; \quad B''_{n/m} = \frac{1 + A + t_{n/m}}{\sqrt{\beta^2 + (1 + A + t_{n/m})^2}} ,$$

n и m – номера индексов;

$$t_{1/1} = \frac{H + \ell_{31} - h_r}{2h} ; \quad t_{2/1} = \frac{H + \ell_{31} + h_r}{2h} ;$$

$$t_{3/1} = -t_{1/1} ; \quad t_{4/1} = -t_{2/1} ;$$

$$t_{1/3} = \frac{H + \ell_{31} + h_r}{2h} ; \quad t_{2/2} = \frac{H + \ell_{31} - h_r}{2h} ;$$

$$t_{1/10} = \frac{H - h_r}{2h} ; \quad t_{2/10} = \frac{H + h_r}{2h} ;$$

$$t_{3/10} = -t_{1/10} ; \quad t_{4/10} = -t_{2/10} , \quad \beta = \frac{y}{2h} ,$$

где ℓ_{31} – часть длины рабочей части заземления, лежащая в первом слое двухслойного грунта, м.

5.4. Если заземление целиком расположено в первом слое двухслойного грунта, потенциал влияния определяют по формуле (33), являющейся частным случаем выражения (32):

$$\begin{aligned}
 U_{7-3}(J_3) = & \frac{\Im R_{43}^o}{4\pi \ell_3 y} \left[(A_{1/1} + A_{2/1} - A_{1/10} - A_{2/10}) + \right. \\
 & + \mathcal{K} \left(B'_{1/1} + B'_{2/1} + B'_{3/1} + B'_{4/1} - B'_{1/10} - B'_{2/10} - B'_{3/10} - B'_{4/10} \right) + \\
 & \left. + C \left(B''_{1/1} + B''_{2/1} + B''_{3/1} + B''_{4/1} - B''_{1/10} - B''_{2/10} - B''_{3/10} - B''_{4/10} \right) \right]. \\
 (33)
 \end{aligned}$$

5.5. Если заземление целиком расположено во втором слое двухслойного грунта, потенциал влияния определяют по формуле (34), являющейся частным случаем выражения (32):

$$\begin{aligned}
 U_{7-3}(J_3) = & \frac{\Im R_{43}^o}{4\pi \ell_3 y} \left[(A_{1/2} + A_{2/2} + A_{1/10} + A_{2/10}) + \right. \\
 & + \mathcal{K} \left(B'_{1/2} + B'_{2/2} - B'_{1/10} - B'_{2/10} \right) + C \left(B''_{1/2} + B''_{2/2} - \right. \\
 & \left. \left. - B''_{1/10} - B''_{2/10} \right) \right]. \\
 (34)
 \end{aligned}$$

5.6. Для многослойной системы грунтов потенциал влияния определяют по выражению (30). Величина Φ определяется формулой (32), для ее вычисления многослойная система грунтов приводится к двухслойной модели, причем за первый слой модели принимается верхний слой реального грунта, в котором расположен трубопровод. Остальные слои приводятся ко второму эквивалентному слою двухслойной модели.

5.7. Для расчета потенциала влияния анодного заземления при отсутствии возможности использования ЭВМ рекомендуется применять таблицы значений функции Φ , приведенные в прил.5. При этом для определения Φ существующую систему грунтов необходимо привести к двухслойной модели, вычислить отношения H/ℓ_3 ; h/ℓ_3 ; h_7/ℓ_3 ; y/ℓ_3 и коэффициент \mathcal{K} .

По величинам h_1/ℓ_3 ; h/ℓ_3 и \mathcal{K} выбирают соответствующую таблицу и в пересечении столбца, соответствующего H/ℓ_3 , в строке y/ℓ_3 находит значение Φ .

5.8. Таблицы значений функций Φ составлены для двухслойных грунтов. В многослойных грунтах геоэлектрический разрез приводят к двухслойной модели в соответствии с п.2.7.

5.9. Значение Φ для промежуточных исходных данных определяется с помощью интерполяции.

5.10. Рассчитанное значение потенциала влияния должно быть не больше величины

$$U_{T-3}(J_3) \leq U_{T-30} - R_{43}^o C J^2.$$

6 РАСЧЕТ СРОКА СЛУЖБЫ ГЛУБИННОГО АНОДНОГО ЗАЗЕМЛЕНИЯ

6.1. Плотность тока, стекающегося с глубинного анодного заземления, распределяется по его длине неравномерно и определяется удельным сопротивлением прилегающих слоев грунта. Поэтому срок службы всего заземления определяют скорость растворения участка, находящегося в слое с минимальным удельным сопротивлением.

6.2. Анодное заземление на срок службы T_A определяют по формуле

$$T_A = \frac{G_{3m} \rho_m \sum_{i=1}^n \frac{\ell_i}{\rho_i}}{1,2 q' \ell_m \gamma}, \quad (35)$$

где G_{3m} - масса участка анодного заземления, находящегося в m -м слое с минимальным удельным сопротивлением, кг;

ℓ_m - длина участка анодного заземления, находящегося в m -м слое, м;

ρ_m - удельное сопротивление m -го слоя, Ом·м;

q' - потери материала заземления вследствие растворения, кг/А·год (для стальных электродов без

наполнителя $\varphi' = 10$, для графитированных в коксовой мелочи $\varphi' = 1$, для железокремниевых в коксовой мелочи $\varphi' = 0,12$;

n - число слоев с различным удельным сопротивлением, пересекаемых рабочей частью заземления.

7.КОНСТРУКЦИИ ГЛУБИННЫХ АНОДНЫХ ЗАЗЕМЛЕНИЙ

7.1. Конструкция глубинного заземлителя типа АК-2Г, разработанного ВНИИСтом совместно с СМТ № 8, представлена на рис.4.

7.2. Глубинное анодное заземление состоит из отдельных заземлителей типа АК-2Г (аводского изготовления), электрически соединенных между собой (см.рис.4).

7.3. Каждый заземлитель типа АК-2Г состоит из железокремневого анодрода 1, заключенного в стальной кожух 3, заполненный коксовой мелочью 2.

Сверху и снизу металлический кожух закрыт крышками 4. Параллельно электроду внутри металлического кожуха проходят два канала 5 для пропуска дренажного кабеля 6. По образующим металлического кожуха проходят две направляющие полосы 7, которые соединены двумя кольцевыми бандажами 8. На концах направляющих имеются отверстия 9 для соединения болтами заземлителей между собой.

В верхней и нижней части заземлитель закреплен стальными крепежными полосами 10, приваренными к направляющим 7. В верхней части заземлителя имеется контактный узел II соединения дренажного кабеля с выводом анодрода.

7.4. При необходимости при сборке глубинного заземления (рис.5) к первому (нижнему) заземлителю прикрепляют направляющий бампер, изготовленный из дерева, для облегчения свободного прохода гирлянды заземлителей по стволу скважины при опускании. После установки заземлителей пространство заполняется глинистым раствором 8.

В верхней части последнего (верхнего) заземлителя крепится асбосцементная труба 10, которая служит для отвода газов, возникающих при работе заземления, и предохранения ее от повреждений дренажных кабелей при засыпке скважин.

7.5. Дренажные кабели крепят в верхней части асбосцементной трубы I2, после чего присоединяют к клеммам панели, установленной в контрольно-измерительном пункте.

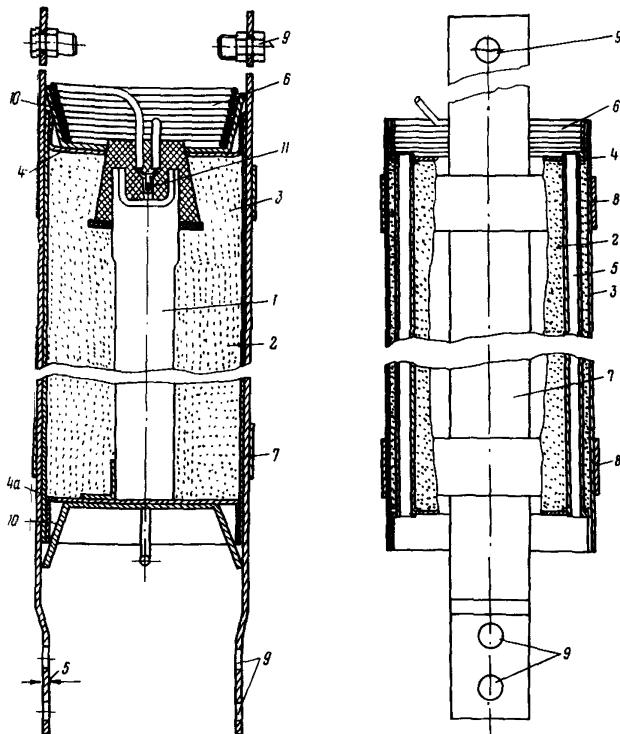


Рис.4. Конструкция анодного заземлителя типа АК-2Г:
I-железокремниевый электрод; 2-коксовая засыпка; 3-стальной кожух; 4-верхняя крышка; 4а-нижняя крышка; 5-каналы для дренажного кабеля; 6-кабель; 7-направляющие полосы; 8-кольцевые бандажи; 9-отверстия для болтовых соединений; 10-верхняя и нижняя крепежные полосы; II-контактный узел

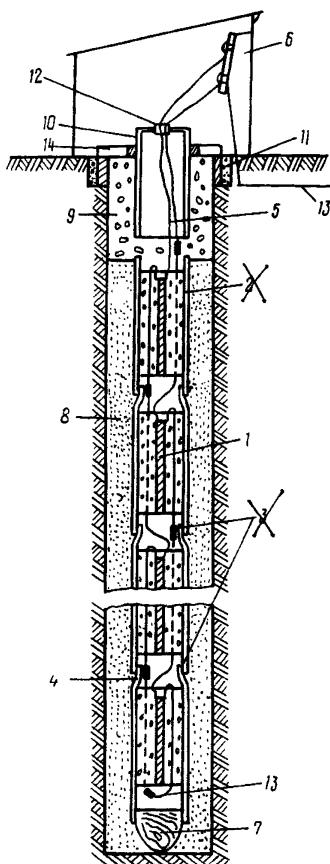


Рис.5. Общий вид глубинного заземления из заземлителей типа АК-2Г:

1-железокремниевый электрод; 2-направляющие; 3-болтовое соединение направляющих; 4-соединение кабелей; 5-кабельные линии; 10-контрольно-измерительный пункт; 6-направляющий башмак; 7-глинистый раствор или кокс; 8-гравийная засыпка; 9-вентиляционная труба; 11-засементированный кондуктор; 12-крепление кабеля на устье; 13-дренажный кабель к плюсовой клемме катодной станции; 14-сандажное крепление асбосцементной трубы

7.6. Применение обсадных колонн для крепления стенок скважин допускается при наличии в разрезе рыхлых и неустойчивых слоев грунта.

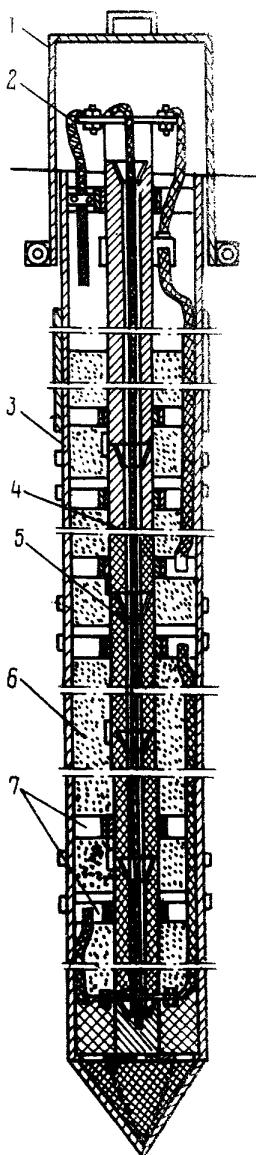
7.7. Конструкция глубинного заземления, выполненная из графитированных полых электродов, представлена на рис.6.

7.8. Каждый отдельный графитированный полый электрод представляет собой цилиндр длиной 1250 мм с внешним диаметром от 75 мм и выше. Внутреннее отверстие диаметром 15-20 мм высверливают и сквозь него протягивают анодный провод.

Рис.6. Глубинное анодное заземление с графитированными полыми электродами:

1-крышка; 2-провод изолированный, подключенный к верхней части заземлителя; 3-стальная колонна 0-273 мм; 4-графитированные полые электроды; 5-провод изолированный, подключенный к нижней части заземлителя; 6-коксовый заполнитель; 7-втулка центрирующая

7.9. Для прокладки внутри заземлителя применяют провод в полизитиленовой изоляции марки ПВ-500 (ПВ-1000) сечением 50-100 мм^2 или контрольный кабель в пластмассовой оболочке с медными жилами в полизитиленовой изоляции сечением не менее 50 мм^2 .



7.10. Электроды собирают свинчиванием, для чего на обоих концах электрода нарезают резьбу. С одного конца делают конический ниппель с наружной ленточной трапецидальной резьбой, с другого — ниппельное гнездо с внутренней резьбой (ГОСТ 4425-72). Эта резьба обеспечивает максимальную прочность соединения электродов, минимальное переходное сопротивление и сокращает время монтажа заземления.

7.11. Через каждые 3-4 м электрод с помощью центрирующих втулок соединяют с колонной. Для изготовления колонны могут быть использованы трубы, бывшие в употреблении и не пригодные к дальнейшей эксплуатации из-за коррозионного повреждения или по другим техническим причинам. Пространство между колонной и электродом заполняют коксовой мелочью.

8. БУРЕНИЕ СКВАЖИН ПОД ГЛУБИННЫЕ АНОДНЫЕ ЗАЗЕМЛЕНИЯ

8.1. Бурить скважины следует роторным способом на глинистом растворе самоходной буровой установкой типа УРБ-2А, УРБ-ЗАМ, УБА-15В, АВБ-400 или УРБ-4ПИ. Характеристики буровых установок приведены в табл.2.

8.2. Скважины под глубинные анодные заземлители в устойчивых породах бурят долотом № 10 (243 мм) без крепления скважин обсадными трубами. В исключительных случаях в породах, неустойчивых и склонных к обвалу, для перекрытия опасного неустойчивого горизонта используют обсадные трубы, начальный диаметр скважины выбирают в соответствии с табл.3 с увеличением диаметра долота на один-два номера. Для начального бурения скважины при использовании колонны рекомендуется долото № 12 (295 мм).

8.3. Диаметр проходного отверстия ротора, мощность двигателей и буровых насосов некоторых установок в отдельных случаях не соответствуют требованиям, предъявляемым к бурению скважин большого диаметра под глубинные анодные заземлители, так как начальный диаметр долота (скважины) может быть больше отверстия ротора, а мощность двигателя и количество промывоч-

ной жидкости, подаваемой насосом, недостаточны для нормального производства буровых работ. Такое несоответствие приводит к необходимости приспособливать технологию производства работ при бурении скважин под грунтовые аноидные заземлители к техническим возможностям применяемых установок, в связи с чем снижается скорость проходки. Эти условия необходимо учитывать при нормировании буровых работ.

Таблица 2
Технические характеристики буровых установок

Показатели	Буровые установки				
	УРБ-2А	УРБ-ЗАМ	УБА-15В	АББ-400	УРБ-4ПИ
Тип буровой установки	Самоходная	Самоходная	Самоходная	Самоходная	Полупередвижная на прицепе
Глубина бурения (расчетная), м	200	300; 500	500	400	500; 1200
Начальный диаметр бурения, мм	146	200	394	370	350
Диаметр бурильных труб, мм	50; 60; 3	60; 3; 73	73; 89	73; 89; II4	73; 89; II4
Диаметр отверстия ротора ^x , мм	150	250	410	385	360
Грузоподъемность лебедки (натяжение каната), т	2,5	2,8	5,2	5,0	3,6; 6,0
Скорость подъема крюка, м/с	0,68; 1,33;	0,51; 0,87;	0,37; 0,74;	0,12; 0,22;	0,28; 0,39; 0,64; 1,01;
Рекомендуемый диаметр каната, мм	12,5	12,5	12,5	21,5	21,5
Привод установки	От ходового двигателя автомата	Дизель Д-34	ЯМЗ-236	ЗИЛ-120 ЛАЗ-204	Дизель КДМ-100

Окончание табл.2

Показатели	Буровые установки				
	УРБ-2А	УРБ-ЗАМ	УБА-15В	АББ-400	УРБ-4ПИ
Количество двигателей	I	I	2	2	2
Мощность двигателей, л.с.	50	54	105	200	200
Гиря подъемного устройства	мачта	мачта	мачта	мачта	вышка
Высота, м	9,5	16	18,4	12,4	21
Грузоподъемность, т	2,5	10,0	12,0	12,0	25,0
Буровой насос	ИИРР	ИИРР	ИИГРБ	НГ-200/30	9ГР
Количество насосов	I	I	I	2	2
Подача одного насоса, л/мин	225(300)	300	300	200	600
Давление (расчетное), кгс/см ²	63(40)	40	50	30	40
Мощность (расчетная) на один насос, л.с.	20	48	50	20	60
Марка машины ЗИЛ-151		МАЗ-200	МАЗ-500	МАЗ-200	-
Габариты установки, мм ^х	10 850x 2250 x 3300	10 700x 2800x 3400	10 860x 3000x 3750	12 400x 3350x 4100	8750x 2750x 2900
Масса установки, т	10,050	13,565	14,0	14,30	19,00

х Размер стороны шестигранного отверстия ротора.

хх Масса агрегатов УРБ-2А, АББ-400 и УРБ-ЗАМ указана с автомашиной, масса установки УРБ-4ПИ - с тележкой.

8.4. Установкой УРБ-2А рекомендуется бурить скважины глубиной до 75 м. Установками УРБ-ЗАМ и АББ-400 обычно бурят скважины глубиной до 150 м, установкой УРБ-4ПИ - глубиной более 150 м. Можно применять и другие самоходные роторные агрегаты, предназначенные для бурения на воду.

Таблица 3

Рекомендуемые размеры долот для скважин различных конструкций
(по А.П.Ильинскому)

Внутрен- ний диа- метр тру- бы (наи- менший), см	Наружный диаметр трубы, мм	Наружный диаметр муфты, мм	Наименьший размер доло- та для скважин			Зазор меж- ду стенкой скважины и муфтой, мм	Наименьший размер долота для буре- ния скважин вну- три колонны		Зазор меж- ду долотом и колон- ной, мм
			Номер долота	Диаметр			Номер долота	Диаметр, мм	
				мм	дюйм			мм	
101	121	136	6в	145	5 3/4	9	4а	97	4
117	141	166	8	190	7 3/4	24	4в	110	7
122	146	166	8	190	7 3/4	24	5	118	4
140	168	188	9	214	8	26	6	135	5
166	194	216	10	243	9 3/4	27	7	161	5
194	219	243	11	269	11	26	8	190	4
220	245	269	12	295	11 3/4	26	9	214	6
249	273	298	13	320	13	22	10	243	6
275	299	325	14	346	13 3/4	21	11	269	6
301	325	351	15	370	15	19	12	295	6
327	351	376	16	394	15 3/4	18	13	320	7
353	377	402	18	445	17 3/4	43	14	346	7
402	426	451	20	490	19	39	16	394	8

Для неглубоких скважин в устойчивых породах допускаются ударный и шнековый методы бурения.

8.5. Монтаж, демонтаж буровых установок и технологию бурения осуществляют в соответствии с действующими инструкциями и нормами на производство буровых работ.

8.6. Необходимо, чтобы пробуренная скважина была прямой и очищенной от выбуренных пород, стеки скважины тщательно заделаны буровым глинистым раствором для предотвращения обвала скважины в период монтажа и спуска анодного заземлителя.

8.7. При бурении в сложных геологических разрезах возможно частичное, а иногда и полное поглощение бурового раствора. В этих случаях для восстановления циркуляции необходимо ис-пользовать глинистый раствор повышенной вязкости. При необходимости делают цементаж скважин или тампонаж глинисто-цементной пастой.

Отдельные сильно разрушенные породы следует проходить с проработкой забоя гельцементом или глинисто-цементной пастой, приготовленной на бентонитовой глине.

8.8. В исключительных, тяжелых для бурения условиях (мощные водоносные пески, плытвы, закарстованность и сильная трещиноватость пород, а также другие неустойчивые породы) можно применять обсадные колонны для перекрытия опасных горизонтов с обязательным полным извлечением обсадных труб из скважин после установки глубинного заземлителя.

8.9. Применение обсадных колонн оговаривается в проекте катодной защиты объекта. Если проектом обсадная колонна не предусмотрена, а в результате бурения выявится необходимость в ней, вопрос применения обсадной колонны решается на месте представителями проектной организации, заказчика и организации, выполняющей бурение. При необходимости привлекают эксперта (специалист по бурению) от незаинтересованной организации.

Принятое решение оформляют протоколом, подписанным представителями указанных организаций, который и является основанием для применения обсадных колонн. В соответствии с этим решением вносят изменения в проектно-сметную документацию.

8.10. По окончании бурения скважины обязательно определяют электрокаротажем электрическое сопротивление вскрытых

пород по каждой скважине. Каротажные диаграммы с литологической колонкой и описанием пород должны быть приложены к отчету на скрытые работы и переданы заказчику.

8.11. Глубина бурения скважины, длина глубинного анодного заземлителя, а в необходимых случаях и длина обсадной колонны для каждой скважины определяются проектом катодной защиты соответствующего объекта.

8.12. Монтаж и установку глубинного анодного заземлителя следует вести в скважину, пробуренную на полную глубину и проработанную глинистым раствором повышенной плотности.

8.13. Глубинные заземлители монтируют с помощью агрегата (автокрана), которым выполнялось бурение. Перерыв между устройством скважины и началом монтажа, а также в процессе монтажа глубинных анодных заземлителей не допускается.

8.14. Стоимость бурения скважин оплачивается по фактически произведенным затратам в пределах сметной стоимости.

8.15. Расстановка проектируемых глубинных заземлений на территории объекта, который предусматривается защищать, дается на соответствующем чертеже, который входит в состав проекта электрохимической (катодной) защиты.

9 УСТАНОВКА И МОНТАЖ ГЛУБИННЫХ АНОДНЫХ ЗАЗЕМЛЕНИЙ

9.1. Схема расположения оборудования при монтаже и установке глубинного заземления из заземлителей типа АК-2Г представлена на рис.7.

9.2. Глубина скважины определяется проектом в зависимости от разреза и числа заземлителей в данном заземлении. Диаметр скважины должен быть не менее 180 мм для обеспечения свободного прохода заземлителей на всю глубину скважин.

9.3. При необходимости обсадки скважины внутренний диаметр обсадной трубы должен быть не менее 160 мм. В устье скважины обязательно устанавливается кондуктор, независимо от обсадки скважины. Причем, если обсадка скважины не предусматривается, внутренний диаметр кондуктора должен быть не менее 180 мм.

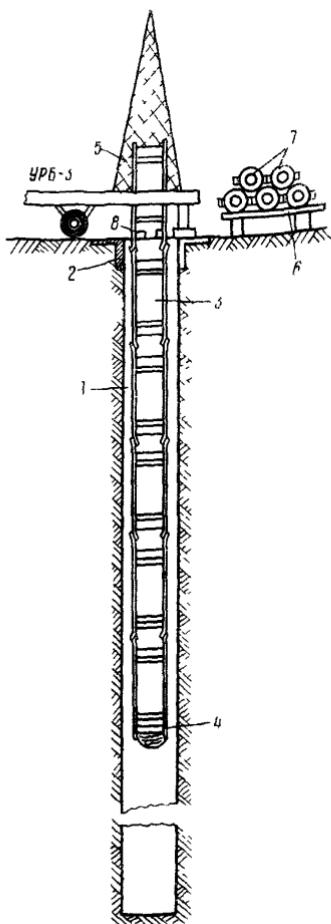


Рис.7. Схема расположения оборудования при монтаже и установке глубинного анодного заземления:

1-скважина; 2-кондуктор; 3-заземлитель; 4-направляющий башма;
5-бурильная установка типа УРБ-Зм; 6-монтажный стол; 7-заземлители, подготовленные к монтажу; 8-опорные стальные пластины

9.4. После окончания бурения скважины около скважины устанавливают с одной стороны монтажный стол высотой 0,5 м, а с другой – кран грузоподъемностью не менее 5 т. Монтаж необходимо начинать сразу после окончания бурения скважины и установки кондуктора.

9.5. Глубинные заземление из заземлителей типа АК-2Г собирают в секции – по 3–4 заземлителя в каждой.

9.6. При необходимости к первому заземлителю в нижней части к направляющим крепят деревянный башмак диаметром 140 мм и длиной 500 мм, имеющий закругление на нижнем конце радиусом 70 мм.

9.7. Электрическое соединение заземлителей осуществляется в следующем порядке:

к первому заземлителю к короткому концу кабеля БРГ сечением 10 мм^2 , находящегося в нижней части заземлителя, наращивают кабель БРГ, равный полутора длины заземлителя, который пропускают через свободный колец (трубку) заземлителя и соединяют с коротким концом кабеля второго заземлителя;

длинный конец кабеля первого заземлителя, находящегося в верхней части заземлителя, пропускают через свободный канал второго заземлителя и соединяют с коротким концом третьего заземлителя и т.д.;

место соединения кабеля тщательно изолируют эпоксидной смолой.

9.8. После пропуска кабеля через второй заземлитель верхние направляющие первого заземлителя соединяют с помощью четырех болтов (по два с каждой стороны) с нижними направляющими второго заземлителя, второго заземлителя с третьим и т.д.

9.9. Секцию из трех-четырех заземлителей краном поднимают над скважиной и опускают в нее до последнего заземлителя в секции. Этот заземлитель удерживает над скважиной в вертикальном положении на двух опорных стальных пластинах 50x50 мм и длиной 1000 мм.

9.10. Подъем секций заземлителей осуществляют с помощью захвата.

9.11. После установки первой секции захват освобождается и над стоящим на стальных полосах заземлителем поднимают следующую секцию. Затем производят электрическое соединение и

крепление направляющих полос последнего заземлителя первой секции с направляющими полосами первого заземлителя второй секции.

9.12. После окончания монтажа первой и второй секции заземлителей краном приподнимают гирлянду из двух секций и с устья скважины снимают стальные пластины, а всю гирлянду опускают в скважину до последнего заземлителя второй секции, под который подкладывают пластины, а сверху подвешивают следующую секцию из заземлителей.

9.13. К последнему заземлителю всей гирлянды глубинного заземления присоединяют кабели такой длины, чтобы обеспечить выход их на дневную поверхность и подключение к контрольно-измерительной колонне при полном опускне всего заземления до устья скважины.

Проводники заключают в асбосцементную трубу диаметром 100 мм, высотой, обеспечивающей выход ее на дневную поверхность, на 300 мм над ней.

9.14. С помощью двух тросов всю гирлянду заземлителей с асбосцементной трубой опускают до основания скважины, после чего трос вытягивают из петель.

9.15. После установки всех заземлителей в скважине ее заполняют глинистым раствором или коксом, а верхнюю часть - гравием или грунтом.

9.16. Глубинное анодное заземление с графитированными полыми электродами монтируют в скважину, хорошо проработанную глинистым раствором повышенной плотности. Поскольку скважину не обсаживают трубами, монтаж заземлителя необходимо выполнить в минимально короткий срок. В связи с этим все необходимые для монтажа глубинного анодного заземления материалы, детали и приспособления подвозят к скважине и подготавливают к монтажу до окончательной переработки скважины.

9.17. Первая секция глубинного анодного заземления - башмак, который собирают в цехе и подвозят на монтажную площадку в собранном виде. Для сборки башмака в секцию колонны длиной 1500 мм с одного конца на глубину 250 мм перпендикулярно оси трубы вставляют и сваривают опорную стальную плиту толщиной 10-12 мм с пятью отверстиями диаметром 20 мм (центральное отверстие для установки металлического под пятника и

четыре - на расстоянии 100 мм от центра через 90° одно от другого для заливки изоляционного материала).

С этого же конца колонны вырезают 4-6 лепестков в виде равнобедренных треугольников высотой до 200 мм, а оставшиеся лепестки равномерно подгибают внутрь трубы до соединения их сторон, которые затем сваривают.

9.18. Подготовленный провод длиной, равной глубине скважины с запасом в 2-3 м, протаскивают через центрирующую втулку и графитированный электрод. Конец провода очищают от изоляции и впаяивают в гнездо под пятника. Диаметр под пятника равен диаметру электрода, длина 100-150 мм. К контактным выступам - проушинам под пятника, болтами с последующей пайкой подсоединяют два шлейфа из изолированного провода (один длиной 1 м, другой - $1/3$ длины заземления). Провода не должны иметь по длине соединений и нарушенной изоляции.

9.19. Графитированный электрод с надетой на него центрирующей втулкой, к которой припаян метровый шлейф, ввинчивают в под пятник. В под пятнике для этого высверливают конусное углубление и нарезают резьбу, соответствующую резьбе электрода. Электрод, соединенный с под пятником, вставляют в подготовленный башмак, затем следят, чтобы выступ под пятника (в нижней части) попал в центральное отверстие опорной плиты.

9.20. Центрирующую втулку с присоединенным к ней шлейфом приваривают к внутренней стороне стенки колонны башмака, и строго по осевой линии колонны устанавливают графитированный электрод. После этого нижнюю часть башмака заливают эпоксидной смолой на $1/3$ его длины, чтобы закрыть места соединения проводов, электрода и колонны, а места соединения шлейфа с центрирующей втулкой изолируют стеклотканью с пропиткой эпоксидной смолой или липкой полистиленовой пленкой. В свободное пространство между электродом и проводом тоже заливают эпоксидную смолу, следя, чтобы смола не заливалась резьбовую часть электрода.

9.21. Центрирующая втулка должна состоять из двух, а лучше из трех направляющих и муфты с внутренним диаметром, на 5-10 мм большим внешнего диаметра графитированного электрода. Направляющие должны быть равной длины, и приваривают их в муфте строго в плоскости оси. Как правило, эти работы выполняют в

шаблоне. Размер центрирующей втулки в плоскости направляющих принимают равным внутреннему диаметру трубы колонны. Центрирующие втулки для каждого заземлителя заготавливают из расчета по две на секцию.

9.22. Концы каждой секции торцуют под сварку в прямую колонну, после чего с одного конца секции колонны на расстоянии 100–150 мм от края вваривают центрирующую втулку, на которую в процессе подъема секции заземлителя встает монтажный лоток с секцией графитированных электродов (ось втулки и ось колонны должны совпадать).

9.23. На обоих концах секции колонны с внешней стороны в диаметральной плоскости приваривают по две пластины (упоры), необходимые при подъеме колонны для удержания троса, а также для подвески и крепления монтажного наконечника.

9.24. Сборку секций глубинного заземлителя производят на специальном монтажном столе, состоящем из площадки, сделанной из 300-мм трубы, разрезанной вдоль, или из швеллера соответствующего размера. Крепят секцию на металлической сварной раме. На одной половине площадки на металлических стойках (косянках) крепят приемный лоток, длина которого соответствует длине патрона предохранителя. На второй половине площадки размещают секцию колонны со вставленным в нее монтажным лотком, причем приемный лоток и монтажный лоток в секции колонны должны быть на одном уровне.

9.25. Монтажный лоток изготавливают из труб короче секции заземления на 350–500 мм, разрезанной вдоль. Диаметр трубы нужно брать тот же, что и центрирующей муфты. С одного конца на ней укрепляют кольцо шириной 50–70 мм с продольной прорезью шириной 20–25 мм для прохода провода, который протягивают внутри электрода. С той же стороны на монтажном лотке к кольцу в плоскости оси лотка через 90° приваривают четыре опорные пластины. Внешний размер лотка по пластинам должен соответствовать внутреннему диаметру колонны.

9.26. С другой стороны и в середине лотка приваривают по три пластины, позволяющие центрировать монтажный лоток, а вместе с ним и секцию графитированных электродов строго по центру колонны.

9.27. Монтажный лоток при горизонтальном положении секции колонны покойится на своих опорных пластинах, при подъеме секции он встает нижним основанием на центрирующую втулку, вваренную в нижней части секции колонны.

9.28. Секцию графитированных электродов удерживают на монтажном лотке с помощью монтажного болта, ввинчиваемого в секцию электродов. Бортами своей верхней части монтажный болт ложится на кольцо монтажного лотка, и, таким образом, секция графитированных электродов при подъеме вначале лежит на лотке, а затем повисает на монтажном болте, упираясь в лоток, а последний в центрирующую втулку, вваренную в секцию колонны. Монтажный болт изготавливают из стали с такой же резьбой, как и у электрода. До центра болта в нем делают прорезь для прохода провода и снятия с него монтажного болта после установки секции заземлителя.

9.29. Поскольку каждую последующую секцию графитированных электродов необходимо ввинчивать в уже смонтированную часть заземлителя, электрод должен выступать из колонны, а чтобы этот конец не повредить, на секцию колонны, где вварена центрирующая втулка, надевают монтажный наконечник.

Наконечник делают из стальной трубы диаметром 289 мм с продольной прорезью для провода и замками, зацепленными за две пластины, приваренные к внешней стороне колонны.

9.30. Чтобы во время монтажа заземлителя не нарушить изоляцию провода, проходящего внутри электрода, используют монтажный ролик, который крепят на верхний конец секции колонны. Через этот ролик по мере подъема секции заземлителя и сближения ее с уже смонтированной частью глубинного заземления выбирают провод.

9.31. Монтаж глубинного заземления начинают с установки башмака заземлителя с помощью подъемного устройства (автокрана) и бурового агрегата. Башмак поднимают, закрепляют в роторе бурового агрегата и засыпают коксовой мелочью, которую по мере засыпки уплотняют трамбовкой. Затем на ротор бурового агрегата устанавливают монтажную подставку для установки на ее секции колонны на время свинчивания секций графитированных электродов, так как по условиям техники безопасности работать под висящим грузом запрещено.

9.32. Одновременно готовят очередную секцию заземлителя в следующем порядке. На монтажный стол подают предохранитель со вставленным в него монтажным лотком. Секцию колонны укладывают в сторону предохранителя свободным концом (центрирующая втулка находится на другом конце секции колонны).

9.33. С предохранителя снимают наконечники, и секцию электродов проталкивают деревянной штангой на монтажный лоток в секцию колонны. Пустой патрон убирают с монтажного стола, в электрод ввинчивают монтажный болт, и секцию электрода проталкивают до упора монтажного болта в монтажный лоток, при этом часть графитированного электрода на другом конце выходит из секции колонны. Отсюда в отверстие электрода, во всю его длину, протаскивают центральный провод, который затем закладывают на монтажный ролик, закрепляемый на другом конце секции колонны.

9.34. Между электродом и колонной протаскивают еще один провод (шлейф). Затем на колонну секции надевают монтажный наконечник, предохраняющий от поломки электрод, а на противоположном конце ниже монтажного ролика секцию заземлителя захватывают двумя полухомутами со стропами (или петлей из троса).

9.35. С помощью подъемного устройства секцию заземления подключают проводом к другой секции. Монтажный лоток при этом находится внизу, а секция электродов лежит на нем. Пока секция заземлителя не займет вертикальное положение, вращать ее вокруг оси нежелательно.

Свободную часть провода при подъеме секции выбирают через ролик, а шлейф проталкивают снизу, следя, чтобы провод не перекручивался и не образовывались петли.

9.36. С поднятой вертикально секции заземлителя снимают монтажный наконечник, смазывают резьбу соединяемых секций графитированного электрода пастой и на выступающий из колонны электрод установленного в скважине заземлителя ставят клин, предохраняющий от повреждения резьбу графитированных стержней при опускании секции заземлителя. На клин осторожно опускают секцию электрода, а затем на подставку опускают секцию колонны.

Клин вынимают, висящую секцию электродов навинчивают от руки, снимают излишки пасты, место соединения секций электро-

дов изолируют и бандажируют так же, как при сборке секций электродов. После этого подставку убирают, секции колонны соединяют и сваривают.

Для более надежного соединения с двух сторон по колонне приваривают две пластины 40x40 мм длиной по 100 мм каждая. Собранные заземления опускают на длину секции в скважину и закрепляют в роторе бурового агрегата.

9.37. С опущенной секции заземления снимают монтажный ролик, вывинчивают монтажный болт и осторожно извлекают монтажный лоток. После этого вторую центрирующую втулку приваривают к верхней части секции колонны, шлейф при этом натягивают и крепят проволокой к втулке ближе к колонне. Участок провода на стыке двух секций обвертывают асбестом, чтобы не повредить изоляцию провода при сварке колонны.

Секцию заземлителя засыпают коксовой мелочью, уплотняющуюся под действием вибрации работающего бурового агрегата. Однако для лучшего уплотнения ее необходимо слегка увлажнить водой в мешках и при засыпке утрамбовывать. Эти операции повторяют до полной сборки глубинного анодного заземлителя.

9.38. Монтаж глубинного анодного заземления ведут непрерывно до установки последней секции и спуска заземления на забой скважины.

Время между подъемом бурового инструмента и установкой на забой скважины глубинного анодного заземления не должно превышать 36 ч. Нельзя вести монтаж заземлителя при полном поглощении промывочной жидкости.

9.39. После установки глубинного заземления на полную глубину заделяют верх заземлителя. Провода выводят в контрольный ящик, а верх заземления накрывают колпаком так, чтобы между ним и верхним обрезом колонны было свободное пространство для выхода газов, которые могут образоваться в процессе работы анодного заземления.

9.40. Глубинное анодное заземление включают в анодную цепь системы катодной защиты через контрольный пункт, установленный на самом заземлении или рядом на железобетонном столбике. На его контрольной панели из изоляционного материала устанавливают шунт, амперметр и рубильник на максимально возможную силу тока заземлителя.

9.41. Через 5-7 дней после монтажа заземления (за это время глинистый раствор частично сконгелирует) затрубное пространство заваливают мелкой сухой глиной до поверхности земли. Выше, до колпака, заземление обсыпают гравием или щебнем.

Колпак заземлителя красят в красный цвет. На колпак белой краской ставят номер заземления и его длину. Затем замеряют сопротивление заземления, оформляют акт на скрытые работы, заполняют паспорт катодной установки и заземление включают в систему катодной защиты.

Ю ТЕХНИКА БЕЗОПАСНОСТИ И ПРОИЗВОДСТВЕННАЯ САНИТАРИЯ

10.1. При строительстве глубинных анодных заземлений следует руководствоваться следующими документами:

СНиП III-А. II-70 "Техника безопасности в строительстве";

Правила устройства электроустановок. М., "Энергия", 1969;

Правила технической эксплуатации электроустановок потребителей и правила техники безопасности при эксплуатации электроустановок потребителей. М., "Недра", 1972;

Правила техники безопасности при строительстве магистральных стальных трубопроводов. М., "Недра", 1972;

Правила пожарной безопасности при производстве строительно-монтажных работ. М., Стройиздат, 1968.

10.2. Новые поступившие рабочие должны проходить вводный инструктаж, а также инструктаж по технике безопасности на рабочем месте. Кроме того, рабочие должны быть обучены в соответствии с "Положением о порядке проверки знания нормативных документов по охране труда руководящими и инженерно-техническими работниками организаций и предприятий Миннефтегазстроя и положением об инструктаже и обучении по технике безопасности и производственной санитарии рабочих и служащих в организациях и на предприятиях Миннефтегазстроя" (М., ВНИИСТ, 1974). Повторный инструктаж работающих проводят не реже одного раза в три месяца.

10.3. Рабочие, выполняющие зачистку соединительных проводов, и лица, занятые заливкой кабелей мастикой (горячебитумной мастикой), должны носить спецодежду, спецобувь, рукаици

и защитные очки. При использовании эпоксидного компаунда кроме вышеуказанного следует пользоваться респираторами, резиновыми перчатками и фартуками.

10.4. Погрузку, разгрузку и опускание в скважину глубинных заземлителей следует проводить механизированным способом (с помощью подъемного крана).

10.5. При эксплуатации грузоподъемных кранов, а также приспособлений к ним следует руководствоваться действующими "Правилами устройства и безопасности эксплуатации грузоподъемных кранов", утвержденных Госгортехнадзором (М., "Недра", 1970).

10.6. При работе с грузоподъемными механизмами необходимо соблюдать следующие меры безопасности:

а) необходимо приказом по строительно-монтажному управлению на строительном участке назначить лицо, ответственное за перемещение грузов кранами;

б) стропальщики должны быть обучены и аттестованы с выдачей им удостоверения на право производства работ с грузами;

в) стропы должны быть испытаны и иметь бирки с датой проведения испытаний и датой следующего испытания .

10.7. Во время работы грузоподъемного крана работающим запрещается находиться в зоне действия стрелы, а также стоять под поднятой стрелой и грузом.

10.8. При производстве электросварочных работ следует руководствоваться "Правилами техники безопасности и производственной санитарии при электросварочных работах" (М., "Машпроект", 1966).

10.9. К электросварочным работам допускаются квалифицированные сварщики, не моложе 18 лет, имеющие удостоверение о сдаче экзаменов по "Правилам аттестации сварщиков" (М., "Металлургия", 1971).

10.10. При терmitной сварке необходимо выполнять следующие требования безопасности:

а) к терmitной сварке следует допускать лиц, обученных этой работе;

б) при терmitной сварке необходимо пользоваться очками;

в) нельзя приближать лицо к месту терmitной сварки ближе, чем на 0,5 м;

г) сварщику запрещается передавать термитные материалы лицам, не имеющим отношения к сварке.

10.II. Рабочие, выполняющие зачистку контактных соединений проводов, а также имеющие дело с горячей битумной мастикой и эпоксидным компаундом, должны быть обеспечены защитными очками, а также индивидуальными средствами защиты и спецодеждой. При использовании эпоксидного компаунда необходимо пользоваться респираторами и резиновыми перчатками.

10.I2. При работе с битумной мастикой необходимо соблюдать следующие требования безопасности:

а) приготовлять битумную мастику можно только на специально отведенной площадке;

б) место приготовления мастики необходимо обеспечить комплектом противопожарных средств.

10.I3. К работе со стеклохолстом допускаются рабочие не моложе 18 лет, прошедшие медосмотр.

10.I4. Для защиты от стеклянной пыли рекомендуется спецодежда: комбинезон или костюм (куртка и брюки) из плотного гладкого молескина (арт. 558). Для защиты рук рекомендуется перчатки (хлопчатобумажные) с крагами, сшитые резинкой или тесьмой. Для защиты органов дыхания рекомендуется пользоваться марлевой повязкой или респираторами.

10.I5. Бурильные машины необходимо устанавливать на винтовых опорах-аутригерах. Лебедки во время работы должны быть закрыты кожухом.

10.I6. Для безопасности работающих тросы вытягивать из скважины необходимо механизмами. При вытягивании троса находение людей в радиусе 50 м от скважины запрещается.

10.I7. Присоединять провода к устройствам электрозащиты следует в обесточенном состоянии.

ПРИЛОЖЕНИЯ

Приложение I

ПРИМЕРЫ РАСЧЕТА ГЛУБИННОГО ЗАЗЕМЛЕНИЯ

Пример I: Расчет двухслойной модели земли, сопротивления растеканию и потенциала влияния.

Заземление находится от трубопровода на расстоянии $U = 10$ м. Геоэлектрический разрез грунта приведен на рис.8.



$$h_1 = 30\text{м}$$

$$\rho_1 = 20\text{ Ом м}$$

$$h_2 = 40\text{м}$$

$$\rho_2 = 50\text{ Ом м}$$

$$h_3 = 30\text{м}$$

$$\rho_3 = 10\text{ Ом м}$$

$$\rho_4 = 100\text{ Ом м}$$

Рис.8. Геоэлектрическая структура грунта

Длина различных частей электрода равна: $l_{\vartheta 1} = 10\text{ м}; l_{\vartheta 2} = 30\text{м}; l_{\vartheta 3} = 10\text{ м}$. Диаметр заземления $d_{\vartheta} = 0,4\text{ м}$.

В связи с тем что удельное сопротивление слоя -I на порядок выше, чем слоя I ($R = \frac{400}{410} = 0,95$), полем

в слое -I при расчете сопротивления растеканию можно пренебречь и считать его изолитором. В этом случае все расстояния будут отсчитываться от границы раздела слоев I и -I.

Приведем границу раздела слоев двухслойной модели по границе раздела второго и третьего слоев, имеющую наибольшее (по абсолютной величине) значение коэффициента отражения:

$$R_{3,2} = \frac{\rho_3 - \rho_2}{\rho_3 + \rho_2} = \frac{50 - 20}{50 + 20} = 0,43.$$

Таким образом, за первый эквивалентный слой мы приняли пласт, состоящий из первого и второго слоев реального грунта. (Отсчет ведется от принятой нами границы распространения электрического поля.) Мощность первого слоя модели равна сумме составляющих реальных слоев:

$$h = h_1 + h_2 = 20 + 30 = 50 \text{ м.}$$

Удельное сопротивление первого слоя модели в соответствии с п.2.4 равно

$$\rho_{1g} = \frac{l_{31} + l_{32}}{\frac{l_{31}}{\rho_1} + \frac{l_{32}}{\rho_2}} = \frac{10 + 30}{\frac{10}{10} + \frac{30}{20}} = 16 \text{ Ом}\cdot\text{м};$$

$$l'_{31} = l_{31} + l_{32} = 10 + 30 = 40 \text{ м.}$$

Удельное сопротивление второго слоя двухслойной модели равно удельному сопротивлению третьего слоя реальной структуры:

$$\rho_{2g} = \rho_3 = 50 \text{ Ом}\cdot\text{м}; \quad l'_{32} = l_{33}.$$

Коэффициент отражения равен

$$R = \frac{\rho_{2g} - \rho_{1g}}{\rho_{2g} + \rho_{1g}} = \frac{50 - 16}{50 + 16} = 0,515.$$

Величина заглубления заземления также будет отсчитываться от принятой нами границы распространения электрического поля:

$$H = h_1 - l_{31} = 20 - 10 = 10 \text{ м.}$$

По таблицам прил.4 для $\chi = 0,5$; $H = 10 \text{ м}$; $h = 50 \text{ м}$;
 $d_3 = 0,4 \text{ м}$; $\ell_3 = 50 \text{ м}$ находим $M_0/\ell_3 = 6,611$; $\mu/\ell_3 = 0,630$.

По формуле (14) находим сопротивление растеканию:

$$R_3 = \frac{6,611 + 0,630}{\left(\frac{10}{10} + \frac{30}{20} + \frac{10}{50}\right)} = 0,427 \text{ Ом.}$$

Для определения потенциала влияния двухслойную модель построим следующим образом:

1. За первый слой возьмем самый верхний (-2) слой реальной структуры:

$$\rho_{13} = \rho_2 = 10 \text{ Ом} \cdot \text{м}; \quad h = h_{-2} = 15 \text{ м}; \quad \ell_{31} = 0.$$

2. За второй слой модели возьмем всю пачку нижележащих слоев.

Удельное сопротивление второго слоя вычислим по формулам (2) и (3):

$$H_{-2} = h_{-2} = 15 \text{ м}; \quad H_{-1} = h_{-2} + h_{-1} = 15 + 10 = 25 \text{ м};$$

$$H_1 = h_{-2} + h_{-1} + h_1 = 15 + 10 + 20 = 45 \text{ м};$$

$$H_2 = H_1 + h_2 = 45 + 30 = 75 \text{ м};$$

$$\xi_{-2} = \frac{H_1}{H + \ell_3} = \frac{15}{(15 + 10 + 10) + 50} = 0,176;$$

$$\xi_{-1} = \frac{25}{85} = 0,294; \quad \xi_1 = 0,53; \quad \xi_2 = 0,88.$$

Для каждого ξ_i по кривой рис.2 находим соответствующее значение F_i :

$$F_{-2} = 0,15; \quad F_{-1} = 0,27; \quad F_1 = 0,44; \quad F_2 = 0,6; \quad F_3 = 1.$$

Эквивалентное удельное сопротивление определяем по формуле (5).

$$\rho_{23} = \frac{1 - 0,15}{\frac{0,27 - 0,15}{400} + \frac{0,44 - 0,27}{10} + \frac{0,6 - 0,44}{20} + \frac{1 - 0,6}{50}} = 25 \text{ Ом} \cdot \text{м.}$$

Коэффициент отражения для двухслойной модели равен

$$\mathcal{K} = \frac{\rho_{23} - \rho_{13}}{\rho_{23} + \rho_{13}} = \frac{25 - 10}{25 + 10} = 0,43.$$

По таблицам прил.4 для $\mathcal{K} = 0,43$; $h = 15$ м; $U = 10$ м; $h_T = 1,5$ м; $H = 35$ м; $\ell_3 = 50$ м находим $\Phi = 0,04$.

Так как таблицы для наших данных нет, величину находим путем интерполяции между ближайшими табличными значениями.

По формуле (30) находим величину потенциала влияния. Если сопротивление изоляции трубопроводов равно $100 \text{ Ом} \cdot \text{м}^2$, а ток защиты > 0 А, то

$$U_{T-3}(J_3) = \frac{50 \cdot 100 \cdot 0,14}{4 \cdot 3,12 \cdot 10 \cdot 10 \left(\frac{10}{10} + \frac{30}{20} + \frac{10}{50} \right)} = 0,06 \text{ В.}$$

П р и м е ч а н и е . Сопротивление изоляции R_{43}^o можно определить по nomограмме прил.1 "Указания по прогнозированию изменения защитных свойств изоляционных покрытий и параметров установок катодной защиты магистральных трубопроводов" (ВСН I-53-74) с использованием формулы:

$$R_{pk} - R_p = R_{43}^o,$$

где R_{pk} – переходное сопротивление трубопровода, Ом; R_p – сопротивление растеканию трубопровода, Ом.

Пример 2. Расчет двухслойной модели земли. Геоэлектрический разрез для данного примера дан на рис.9. Длины различных частей электрода равны:

$$\ell_{31} = 10 \text{ м}; \quad \ell_{32} = 10 \text{ м}; \quad \ell_{33} = 30 \text{ м.}$$

Наиболее характерная граница находится между вторым и третьим слоями:

$$\mathcal{K} = \frac{10 - 400}{10 + 400} = -0,95.$$

По ней и проведем границу раздела в двухслойной модели для расчета сопротивления растеканию. Мощность первого слоя модели будет равна:

$$h = h_2 + h_3 + h_{-1} + h_{-2} = 10 + 40 + 10 + 20 = 80 \text{ м.}$$

Эквивалентное удельное сопротивление первого слоя модели определяют по формуле (I):

$$\rho_{\text{э1}} = \frac{\ell_{31} + \ell_{32}}{\frac{\ell_{21}}{\rho_1} + \frac{\ell_{22}}{\rho_2}} = \frac{10 + 10}{\frac{10}{40} + \frac{10}{400}} = 73 \text{ Ом} \cdot \text{м.}$$

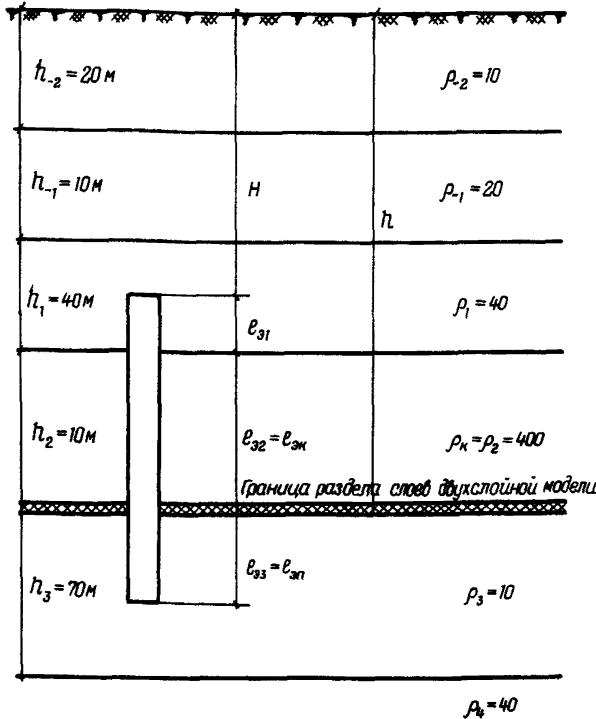


Рис.9. К примеру № 2 расчета двухслойной модели земли

Эквивалентное сопротивление второго слоя модели находят по формулам (2) – (3):

$$H_{-2} = 20 \text{ м}; \quad H_{-1} = 30 \text{ м}; \quad H_1 = 70 \text{ м}; \quad H_2 = 80 \text{ м};$$

$$H_3 = 150 \text{ м}; \quad \xi_{-2} = \frac{H_1}{H+L_3} = 0,182; \quad \xi_{-1} = 0,273;$$

$$\xi_1 = 0,64; \quad \xi_2 = 0,73; \quad \xi_3 = 1,36.$$

По кривой рис.2 находим соответствующие значения:

$$F_{-2} = 0,18; \quad F_{-1} = 0,26; \quad F_1 = 0,5; \quad F_2 = 0,54;$$

$$F_3 = 0,73; \quad F_4 = 1;$$

$$\rho_{2\vartheta} = \frac{1 - F_2}{\frac{F_3 - F_2}{\rho_3} + \frac{F_4 - F_3}{\rho_4}} = \frac{1 - 0,54}{\frac{0,73 - 0,54}{10} + \frac{1 - 0,73}{40}} =$$

$$= 17,9 \text{ Ом} \cdot \text{м}.$$

Итак, для вычисления сопротивления растеканию мы имеем двухслойную модель с параметрами:

$$h = 80 \text{ м}; \quad \rho_{1\vartheta} = 73 \text{ Ом} \cdot \text{м}; \quad \rho_{2\vartheta} = 17,9 \text{ Ом} \cdot \text{м}.$$

Для расчета потенциала влияния двухслойная модель будет иметь следующие параметры:

$$h = h_{-2} = 20 \text{ м}; \quad \rho_{1\vartheta} = \rho_{-1} = 10 \text{ Ом} \cdot \text{м};$$

$$\rho_{2\vartheta} = \frac{1 - F_2}{\frac{F_{-1} - F_2}{\rho_{-1}} + \frac{F_1 - F_{-1}}{\rho_1} + \frac{F_2 - F_1}{\rho_2} + \frac{F_3 - F_2}{\rho_3} + \frac{F_4 - F_3}{\rho_4}} =$$

$$= \frac{1 - 0,18}{\frac{0,26 - 0,18}{20} + \frac{0,5 - 0,26}{40} + \frac{0,54 - 0,5}{400} + \frac{0,73 - 0,54}{10} + \frac{1 - 0,73}{40}} = 230 \text{ Ом} \cdot \text{м}.$$

Пример 3. Расчет оптимальных размеров глубинного анодного заземления из стальных труб.

Исходные данные:

1. Геоэлектрическая структура грунтов приведена на рис.9
2. Геотехнический разрез представлен на рис.10.
3. Стоимость строительства 1 м глубинного заземления (на примере строительства глубинного заземления в г.Уфе, Баш. АССР) в зависимости от строительной группы грунтов дана в табл.4.

Таблица 4

Стоимость строительства I м глубинного заземления для Башкирской АССР

Характеристика глубинного заземления	Стоимость, руб/м				
	Группы грунтов				
	I-II	III-IV	V-VI	VII-VIII	IX-X
Глубина скважины 100 м, диаметр - 132 мм. Электрод железо-кремниевый. Скважина без обсадки	27,4	30,9	39,3	64,3	104,1
Глубина скважины 200 м, диаметр - 132 мм. Электрод железо-кремниевый. Скважина без обсадки	29,3	32,6	41,6	70,8	122,3
Глубина скважины 100 м, диаметр - 346 мм. Скважина без обсадки. Электрод стальной с коксовой засыпкой диаметром 273 мм	60,7	67,4	84,6	146,6	240,2
Глубина скважины 200 м, диаметр - 346 мм. Скважина без обсадки. Электрод стальной с коксовой засыпкой диаметром 273 мм	62,7	70,2	89,9	157,4	264,9

К установке примем заземление из стальных труб диаметром
 $d_3 = 0,273$ м. Расстояние от трубопровода до заземления
 $y = 10$ м.

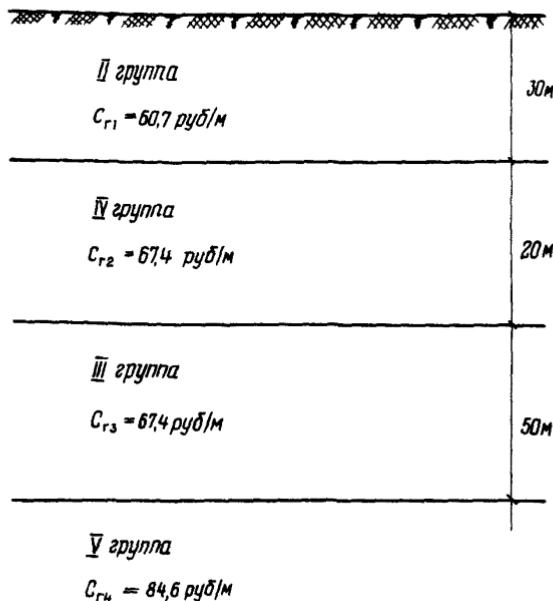


Рис.10. Проектный геотехнический разрез скважины

4. Защитите подземный трубопровод диаметром $d_7 = 0,529$ м смесочными катодными станциями. Сопротивление изоляции трубопровода при максимальном защитном потенциале $R'_{uz} = 100 \Omega \cdot \text{м}^2$. Постоянная нелинейности катодной поляризации $\beta = -0,08$. Толщина стенки трубы $0,004$ м. Глубина заложения трубопровода $h_7 = 1,5$ м.

Продольное сопротивление трубы возьмем из табл.5.

$$- R_7 = 10,91 \cdot 10^{-6} \Omega \cdot \text{м}/\text{м}.$$

Таблица 5

Продольное сопротивление ($\Omega \cdot м$) магистральных трубопроводов диаметром 146-1620 $мм^3$

Диаметр трубопровода, мм	Толщина стеки, мм																			Диаметр трубопровода, мм										
	4	5	5,5	6	6,5	7	7,5	8	8,5	9	9,5	10	10,5	11	11,5	12	12,5	14	15	16	17	20	22	25	30					
146	$137 \cdot 10^{-6}$	$111 \cdot 10^{-6}$	$101 \cdot 10^{-6}$	$92,9 \cdot 10^{-6}$	$86,1 \cdot 10^{-6}$	$80,2 \cdot 10^{-6}$	$75,1 \cdot 10^{-6}$	$70,7 \cdot 10^{-6}$	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	146							
152	$132 \cdot 10^{-6}$	$106 \cdot 10^{-6}$	$96,8 \cdot 10^{-6}$	$89,0 \cdot 10^{-6}$	$82,5 \cdot 10^{-6}$	$76,9 \cdot 10^{-6}$	$72,0 \cdot 10^{-6}$	$67,7 \cdot 10^{-6}$	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	152							
159	$126 \cdot 10^{-6}$	$101 \cdot 10^{-6}$	$92,4 \cdot 10^{-6}$	$85,0 \cdot 10^{-6}$	$78,7 \cdot 10^{-6}$	$73,3 \cdot 10^{-6}$	$68,7 \cdot 10^{-6}$	$64,6 \cdot 10^{-6}$	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	159							
168	$119 \cdot 10^{-6}$	$95,7 \cdot 10^{-6}$	$87,3 \cdot 10^{-6}$	$80,3 \cdot 10^{-6}$	$74,3 \cdot 10^{-6}$	$69,2 \cdot 10^{-6}$	$64,8 \cdot 10^{-6}$	$61,0 \cdot 10^{-6}$	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	168							
180	$111 \cdot 10^{-6}$	$89,7 \cdot 10^{-6}$	$81,3 \cdot 10^{-6}$	$74,7 \cdot 10^{-6}$	$69,2 \cdot 10^{-6}$	$64,4 \cdot 10^{-6}$	$60,3 \cdot 10^{-6}$	$56,7 \cdot 10^{-6}$	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	180							
194	$103 \cdot 10^{-6}$	$82,6 \cdot 10^{-6}$	$75,3 \cdot 10^{-6}$	$69,2 \cdot 10^{-6}$	$64,0 \cdot 10^{-6}$	$59,6 \cdot 10^{-6}$	$55,8 \cdot 10^{-6}$	$52,4 \cdot 10^{-6}$	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	194							
219	$90,7 \cdot 10^{-6}$	$73,2 \cdot 10^{-6}$	$66,5 \cdot 10^{-6}$	$61,1 \cdot 10^{-6}$	$56,5 \cdot 10^{-6}$	$52,6 \cdot 10^{-6}$	$49,2 \cdot 10^{-6}$	$46,2 \cdot 10^{-6}$	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	219							
245	$80,9 \cdot 10^{-6}$	$65,0 \cdot 10^{-6}$	$59,2 \cdot 10^{-6}$	$54,4 \cdot 10^{-6}$	$50,3 \cdot 10^{-6}$	$46,8 \cdot 10^{-6}$	$43,8 \cdot 10^{-6}$	$41,1 \cdot 10^{-6}$	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	245							
273	$72,5 \cdot 10^{-6}$	$58,2 \cdot 10^{-6}$	$53,0 \cdot 10^{-6}$	$48,7 \cdot 10^{-6}$	$45,0 \cdot 10^{-6}$	$41,9 \cdot 10^{-6}$	$39,2 \cdot 10^{-6}$	$36,8 \cdot 10^{-6}$	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	273							
299	$66,1 \cdot 10^{-6}$	$53,1 \cdot 10^{-6}$	$48,3 \cdot 10^{-6}$	$44,4 \cdot 10^{-6}$	$41,0 \cdot 10^{-6}$	$38,2 \cdot 10^{-6}$	$35,7 \cdot 10^{-6}$	$33,5 \cdot 10^{-6}$	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	299							
325	$60,8 \cdot 10^{-6}$	$48,8 \cdot 10^{-6}$	$44,4 \cdot 10^{-6}$	$40,8 \cdot 10^{-6}$	$37,7 \cdot 10^{-6}$	$35,1 \cdot 10^{-6}$	$32,8 \cdot 10^{-6}$	$30,8 \cdot 10^{-6}$	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	325							
377	$52,3 \cdot 10^{-6}$	$41,9 \cdot 10^{-6}$	$38,2 \cdot 10^{-6}$	$35,1 \cdot 10^{-6}$	$32,4 \cdot 10^{-6}$	$30,1 \cdot 10^{-6}$	$28,2 \cdot 10^{-6}$	$26,4 \cdot 10^{-6}$	$24,9 \cdot 10^{-6}$	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	377							
426	$46,2 \cdot 10^{-6}$	$37,1 \cdot 10^{-6}$	$33,7 \cdot 10^{-6}$	$31,0 \cdot 10^{-6}$	$28,6 \cdot 10^{-6}$	$26,6 \cdot 10^{-6}$	$24,9 \cdot 10^{-6}$	$23,3 \cdot 10^{-6}$	$22,0 \cdot 10^{-6}$	$20,8 \cdot 10^{-6}$	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	426							
530	-	$29,7 \cdot 10^{-6}$	$27,1 \cdot 10^{-6}$	$24,8 \cdot 10^{-6}$	$22,9 \cdot 10^{-6}$	$21,3 \cdot 10^{-6}$	$19,9 \cdot 10^{-6}$	$18,7 \cdot 10^{-6}$	$17,6 \cdot 10^{-6}$	$16,6 \cdot 10^{-6}$	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	530							
720	-	-	-	-	$16,8 \cdot 10^{-6}$	$15,6 \cdot 10^{-6}$	$14,6 \cdot 10^{-6}$	$13,7 \cdot 10^{-6}$	$12,9 \cdot 10^{-6}$	$12,2 \cdot 10^{-6}$	$11,6 \cdot 10^{-6}$	$11,0 \cdot 10^{-6}$	$10,5 \cdot 10^{-6}$	$10,0 \cdot 10^{-6}$	-	-	-	-	-	-	-	-	-	720						
820	-	-	-	-	-	$12,8 \cdot 10^{-6}$	$12,0 \cdot 10^{-6}$	$11,3 \cdot 10^{-6}$	$10,7 \cdot 10^{-6}$	$10,6 \cdot 10^{-6}$	$9,63 \cdot 10^{-6}$	$9,18 \cdot 10^{-6}$	$8,77 \cdot 10^{-6}$	$8,39 \cdot 10^{-6}$	-	-	-	-	-	-	-	-	-	820						
1020	-	-	-	-	-	-	-	$8,58 \cdot 10^{-6}$	$8,13 \cdot 10^{-6}$	$7,72 \cdot 10^{-6}$	$7,36 \cdot 10^{-6}$	$7,03 \cdot 10^{-6}$	$6,73 \cdot 10^{-6}$	$6,45 \cdot 10^{-6}$	$6,20 \cdot 10^{-6}$	$5,54 \cdot 10^{-6}$	$5,18 \cdot 10^{-6}$	$4,86 \cdot 10^{-6}$	-	-	-	-	-	-	-	1020				
1220	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	$5,87 \cdot 10^{-6}$	$5,61 \cdot 10^{-6}$	$5,38 \cdot 10^{-6}$	$5,17 \cdot 10^{-6}$	$4,62 \cdot 10^{-6}$	$4,32 \cdot 10^{-6}$	$4,05 \cdot 10^{-6}$	$3,82 \cdot 10^{-6}$	$3,25 \cdot 10^{-6}$	-	-	-	-	-	-	-	1220		
1420	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	$3,96 \cdot 10^{-6}$	$3,70 \cdot 10^{-6}$	$3,47 \cdot 10^{-6}$	$3,29 \cdot 10^{-6}$	$2,79 \cdot 10^{-6}$	-	-	-	-	-	-	-	-	1420				
1620 ^{XX}	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	$3,47 \cdot 10^{-6} XX$	$3,24 \cdot 10^{-6} XX$	$3,04 \cdot 10^{-6} XX$	$2,86 \cdot 10^{-6} XX$	$2,44 \cdot 10^{-6} XX$	$2,22 \cdot 10^{-6} XX$	$1,96 \cdot 10^{-6} XX$	$1,64 \cdot 10^{-6} XX$	$1,620^{XX}$	-	-	-	-	-	-	-	-	-

^X Дополнительное сопротивление трубной стали принималось при температуре 20°C равным 0,245 Ом·мм²/м.^{XX} Опытно-расчетные значения.

5. Стоимость катодной установки с питающими линиями
 $C_C = 1300$ руб.
6. Стоимость обслуживания одной установки 135 руб/год.

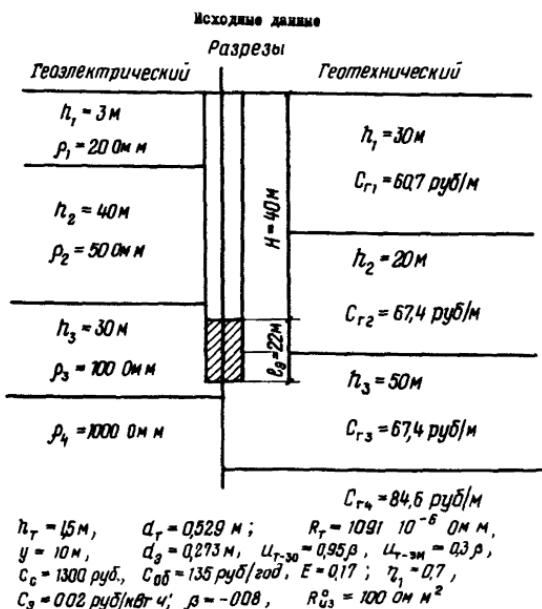
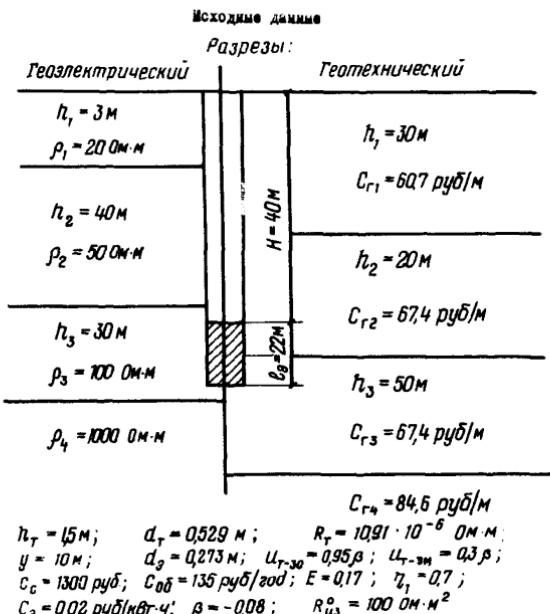


Рис.II. Исходные данные и результаты расчета к примеру № 3

7. Коэффициент эффективности для газовой промышленности
 $E = 0,17.$
8. Одноставочный тариф на электроэнергию 0,02 руб/кВт·ч.

9. КПД катодной установки принимаем 0,7.

Результаты расчета оптимальных параметров глубинного анодного заземления по программе прил.3 приведены на рис. II.



Приложение 2

УСЛОВНЫЕ ОБОЗНАЧЕНИЯ

$H_i = \sum_{t=1}^i h_t$ - расстояние от поверхности земли до нижней границы i -го слоя земли, м;

h_t - мощность t -го слоя земли, м;

$\xi_i = \frac{H_i}{H + \ell_3}$ - параметр приведения;

$F_i = f(\xi)$ - параметр приведения (определяется по кри-
вой рис.3);

n - количество слоев, участвующих в расчете двух-
слойной модели земли;

h_T - глубина заложения трубопровода, м;

h_i - мощность i -го слоя земли, м;

d_3 - диаметр заземления, м;

d_T - диаметр трубопровода, м;

H - величина заглубления анодного заземления, м;

ℓ_3 - длина рабочей части заземления, м;

ℓ_T - безразмерная длина зоны защиты на трубопро-
воде;

ℓ_{3i} - длина участка заземления, находящегося в
 i -м слое грунта, м;

ℓ'_{31} - длина участка заземления, находящегося в
первом слое двухслойной модели земли, м;

ℓ'_{32} - то же, во втором слое модели, м;

ρ - удельное сопротивление однородного грунта, Ом·м;

ρ_i - удельное электрическое сопротивление i -го
слоя земли, Ом·м;

ρ_{31} - эквивалентное удельное сопротивление первого
слоя двухслойной модели земли, Ом·м;

ρ_{32} - то же, второго слоя, Ом·м;

n - количество слоев, занимаемых рабочей частью
заземления;

y - кратчайшее расстояние между заземлением и трубопроводом, м;

K - количество слоев реального грунта, входящих в первый слой двухслойной модели, занимаемых рабочей частью заземления;

R_a - сопротивление растеканию анодного заземления, Ом;

R_{i3} - сопротивление изоляции трубопровода, Ом·м²;

R_p - сопротивление растеканию трубопровода, Ом·м²;

R_t - продольное сопротивление трубопровода, Ом/м;

M_o - определяется формулой (15);

μ - определяется формулой (16);

$\chi = \frac{\rho_i - \rho_{i-1}}{\rho_i + \rho_{i-1}}$ - коэффициент отражения электрического поля от границы раздела i -го и ($i-1$)-го слоев;

$\chi = \frac{\rho_{22} - \rho_{12}}{\rho_{22} + \rho_{12}}$ - коэффициент отражения двухслойной модели земли;

$$C_s = \frac{\chi^2}{1-\chi}; \quad A_s = \frac{[\chi + (1-\chi) \ln(1-\chi)] h}{\chi(1-\chi) + (1+\chi) \ln(1-\chi)};$$

U_{t-30} - максимальный защитный потенциал, В;

U_{t-3m} - минимальный защитный потенциал, В;

β - коэффициент нелинейности катодной поляризации, В;

C_{ri} - стоимость строительства одного метра анодного заземления, руб.;

C_o - приведенные затраты на катодную защиту, руб/год;

C_c - стоимость строительства катодной станции без анодного заземления, руб.;

C_{ob} - стоимость обслуживания одной установки защиты, руб.;

C_3 - стоимость 1 кВт·ч электроэнергии, руб.;

E - нормативный коэффициент окупаемости;

T - нормативный срок окупаемости;

k_s - КПД катодной установки.

Приложение 3

ПРОГРАММА ДЛЯ ЭВМ "МИНСК-32" НА ЯЗЫКЕ ФОРТАН

1. Программа состоит из двух частей: внешней программы МИНИМ и подпрограммы.

2. Программа МИНИМ (рис.12) предназначена для ввода исходных данных, оптимизации функции *FUNKC* и вывода результатов на печать.

Оптимизация проводится в два приема.

Сначала выбирается минимальное значение функции *FUNKC* из 800 значений, полученных для $5 \text{ м} \leq H \leq 100 \text{ м}$ и $5 \text{ м} \leq \ell_3 \leq 200 \text{ м}$ с шагом 5 м (поиск по сетке). Затем вблизи точки (H_1, ℓ_{31}) , найденной первым приемом, ищется точный минимум по алгоритму "Минимизация по 9 точкам". Для этого задается начальный шаг $R = 4 \text{ м}$, вычисляется функция *FUNKC* в точках с $H = H_1 \pm R$ и $\ell_3 = \ell_{31} \pm R$, сравнивается с функцией в точке (H_1, ℓ_{31}) и выбирается точка (H_2, ℓ_{32}) , соответствующая наименьшей *FUNKC*. Затем шаг уменьшается вдвое и опять исследуются точки с $H = H_2 \pm R$ и $\ell_3 = \ell_{32} \pm R$ и т.д.

Поиск прекращается при достижении шага $R = 1/8 \text{ м}$. При этом если наименьшую *FUNKC* дала центральная из последних десяти точек, то вырабатывается фактор "Ц" ИСТИНА и вычисления заканчиваются. В противном случае фактор "Ц" принимает значение ЛОДЬ и повторяется минимизация по 9 точкам.

3. Программа предназначена для многократного использования, т.е. после решения задачи для одних исходных параметров программа требует введения исходных параметров для нового расчета. Выход из программы осуществляется в случае, когда задаваемое количество слоев грунта равно нулю или оператор на указания программы о готовности к вводу информации отвечает отказом.

4. Программа МИНИМ ищет минимум функции *FUNKC* только в области $H \geq 1 \text{ м}$, $\ell \geq 1 \text{ м}$. Если программа выдала оптимальную точку с $H = 1 \text{ м}$, то следует считать, что минимум достигается в точке с $H = 0$.

5. Подпрограмма *FUNKC* (рис.13) представляет собой подпрограмму-функцию, имеющую общую область памяти (ЧИСЛА) с основной программой.

На 1-м этапе ее выполнения проверяется количество слоев m геоэлектрического разреза. При $m \neq 1$ осуществляется переход ко 2-му этапу, при $m = 1$ программа переходит сразу к 7-му этапу.

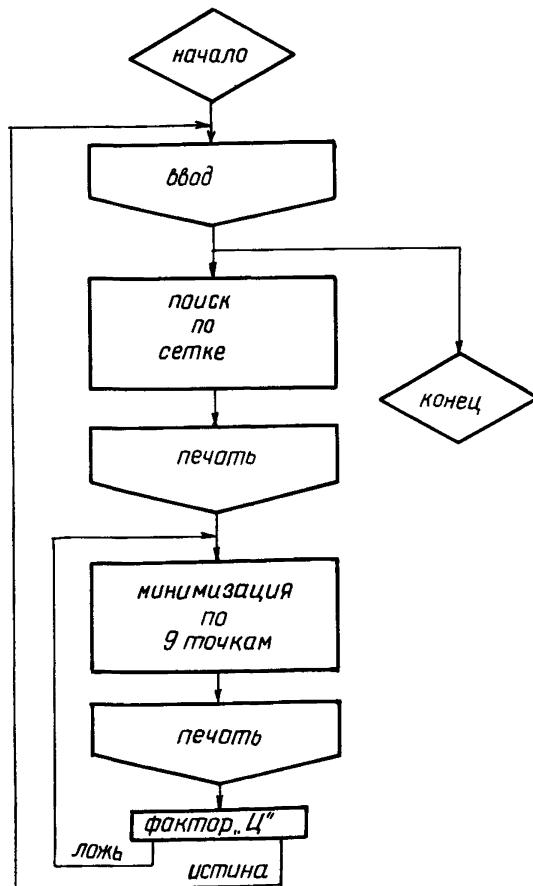


Рис.12. Блок-схема программы МИНИМ

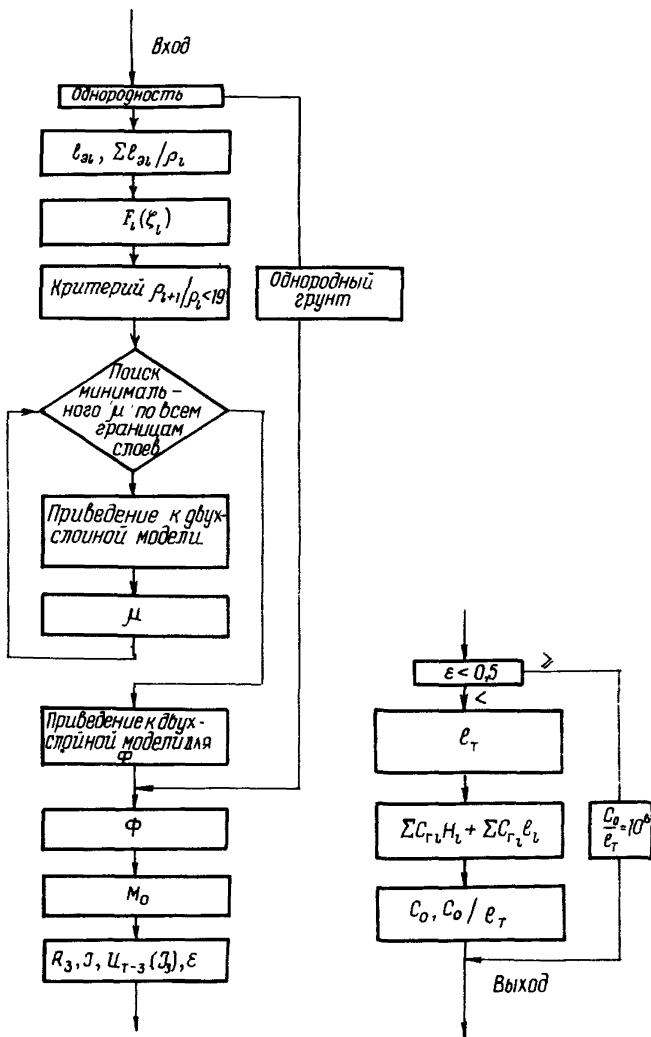


Рис.13. Блок-схема подпрограммы FUNKC

На 2-м этапе программы вычисляются ℓ_{β_1} и $\sum \ell_{\beta_i} / \rho_i$. На 3-м этапе определяется функция

$$F_2(\xi_i) = \sqrt{\frac{1}{2}(1 + 6\xi_i^2 + \xi_i^4)} - 1 - \xi_i^2,$$

где ξ_i вычисляется по формуле (3).

На 4-м этапе программы *FUNKC* проверяется критерий $\rho_B / \rho_H < 19$ (п.2.3) для всех границ, лежащих выше верхнего конца электрода, и если $\rho_B / \rho_H > 19$, то смещается поверхность грунта на соответствующее количество слоев.

На 5-м этапе программы вычисляется μ для каждой границы раздела в соответствии с п.4.1 и выбирается из них максимальное по абсолютной величине, причем для каждой границы сначала производится приведение к двухслойной модели по формулам (1) и (2).

На 6-м этапе приводится к двухслойной модели для вычисления функция Φ по формуле (32).

Сама же Φ вычисляется по выражению (31) на 7-м этапе программы. Далее вычисляются M_0 , R_3 , \mathcal{I}_3 , $\mathcal{U}_{7-3}(\mathcal{I}_3)$ по формулам соответственно (13), (14), (15) и (30).

На 10-м этапе проверяется значение ε . При $\varepsilon \geq 0,5$ величина *FUNKC* присваивается значение 10^{10} и организуется выход из программы.

При $\varepsilon \leq 0,5$ вычисляются ℓ_7 по формуле (II), $\sum C_{r_i} H_i + \sum C_{r_i} \ell_i$, C_0/E по формуле (8) и, наконец, $C_0/E \ell_7$. Это значение и получает функция *FUNKC*.

6. Исходные данные программы набиваются на 30 перфокартах, образующих входной массив ВВОДИ. На первой карте набиваются h_7 , d_7 , R_7 , R_{uz}^o , Y , d_9 , \mathcal{U}_{7-30} , \mathcal{U}_{7-3N} в формате 1001 (см. текст программы МИНИМ).

На второй карте набиваются C_c , C_{ob} , E , β_1 , C_3 , β и три целых числа, первое из которых есть количество слоев m ($m \leq 56$) геоселективного разреза грунта, второе – количество слоев m , ($m \leq 56$) геотехнического разреза, третье равно 1 – для одиночной катодной станции, 2 – для смежных станций.

Форма представления этих чисел задается форматом I002.

Следующие 17 карт несут информацию о геоэлектрическом разрезе грунта, причем первые 7 из них задают 56 значений ρ_i , а остальные 10 - 56 значений h_i . Последние 14 карт описывают геотехнический разрез (7 карт для C_{ri} и 7 карт для h_i). Так как программа использует только m значений ρ_i , m - 1 значений h_i , m значений C_{ri} и $m-1$ значений h_i , то место на перфокартах для остальных ρ_i , h_i , C_{ri} , h_i следует заполнять нулями.

Форма представления чисел на последних 28 перфокартах задается форматом I003.

7. Программа пользуется печатью в следующих случаях:

когда заканчивается поиск по сетке. В этом случае печатается заголовок ПОИСК ПО СЕТКЕ и выдаются результаты поиска;

когда заканчивается минимизация по 9 точкам. В этом случае если фактор "Ц" имеет значение "ложь", то печатается заголовок ПРЕДВАРИТЕЛЬНО, если фактор "Ц" имеет значение "истина" - заголовок ОПТИМАЛЬНЫЕ ПАРАМЕТРЫ.

Результаты выдаются в следующем порядке: оптимальные H и ℓ_3 , затем величины J , $U_{T-3}(J_3)$, ℓ_T , C_0 , R_3 , ε , рассчитанные для этих H и ℓ_3 . Примеры расчетов представлены на рис. I4, I5, I6.

8. Для проверки правильности работы программы следует пользоваться примерами (рис. I4, I5, I6). Время одного расчета зависит от количества слоев геоэлектрического разреза грунта. Для однородного грунта это время равно 2,5 мин, для четырехслойного - 10 мин.

Исходные данные

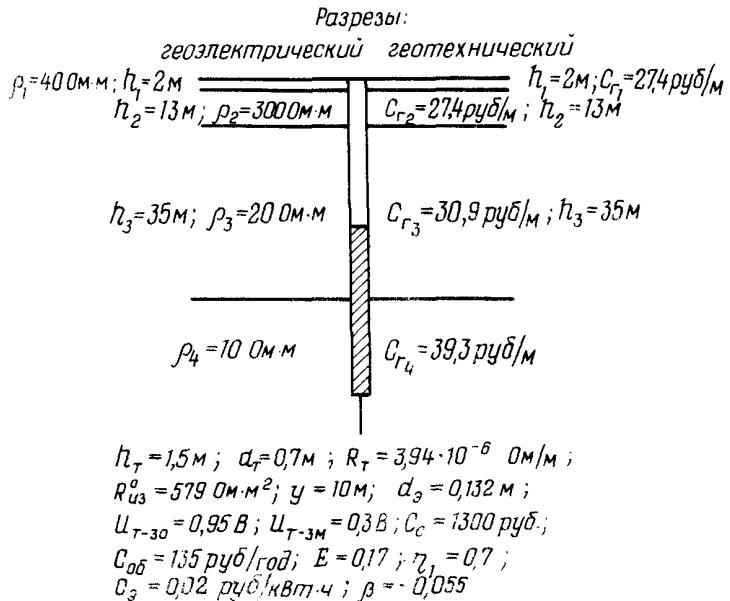


Рис. I4. Контрольный пример № I

Результаты расчета

Поиск по сетке:

заглубление электрода - 35 м;
его длина - 35 м;
ток - 4I,13 A;
потенциал - 0,106 B;
защитная зона - I,858;
 $C_0/E = 533I,3$;
сопротивление - 0,4175 Ом;
эпсилон - 0,1III.

Предварительно:

заглубление электрода - 3I,I м;
его длина - 34,9 м;
ток - 40,I6 A;
потенциал - 0,145 B;
защитная зона - I,807;
 $C_0/E = 5182,I$;
сопротивление - 0,4412 Ом;
эпсилон - 0,152I.

Оптимальные параметры:

заглубление электрода - 3I,I м;
его длина - 34,9 м;
ток - 40,I6 A;
потенциал - 0,145 B;
защитная зона - I,807;
 $C_0/E = 5182,I$;
сопротивление - 0,4412 Ом;
эпсилон - 0,152I.

Исходные данные

Результаты расчета

Разрезы:

геоэлектрический геотехнический

$h_1 = 30 \text{ м}$	$h_1 = 20 \text{ м}$
$\rho_1 = 20 \Omega \cdot \text{м}$	$C_{r_1} = 60,7 \text{ руб}/\text{м}$
$h_2 = 20 \text{ м}$	$h_2 = 20 \text{ м}$
$\rho_2 = 50 \Omega \cdot \text{м}$	$C_{r_2} = 67,4 \text{ руб}/\text{м}$
$h_3 = 50 \text{ м}$	$h_3 = 20 \text{ м}$
$\rho_3 = 100 \Omega \cdot \text{м}$	$C_{r_3} = 67,4 \text{ руб}/\text{м}$
$\rho_4 = 100 \Omega \cdot \text{м}$	$C_{r_4} = 86,4 \text{ руб}/\text{м}$

$$h_T = 1,5 \text{ м}; d_T = 0,7 \text{ м}; R_T = 10,91 \cdot 10^{-6} \Omega/\text{м}; \\ R_{u3} = 100 \Omega \cdot \text{м}^2; y = 15 \text{ м}; d_3 = 0,273 \text{ м}; \\ U_{T-30} = 0,95 \text{ В}; U_{T-3M} = 0,3 \text{ В}; C_c = 1900 \text{ руб}; \\ C_{ob} = 135 \text{ руб}/\text{год}; E = 0,17; \gamma_1 = 0,7; \\ C_3 = 0,02 \text{ руб}/\text{кВт}\cdot\text{ч}; \beta = -0,08$$

Поиск по сетке:

заглубление электрода - 50 м;
его длина - 15 м;
ток - 48,91 А;
потенциал - 0,027 В;
защитная зона - 2,010;
 $C_0/E = 9044,6$;
сопротивление - 0,6098 Ом;
эпсилон - 0,0288.

Предварительно:

заглубление электрода - 50 м;
его длина - 17,1 м;
ток - 48,94 А;
потенциал - 0,023 В;
защитная зона - 2,011;
 $C_0/E = 9029,7$;
сопротивление - 0,5512 Ом;
эпсилон - 0,0275.

Оптимальные размеры:

заглубление электрода - 50 м;
его длина - 17,1 м;
ток - 48,94 А;
потенциал - 0,026 В;
защитная зона - 2,011;
 $C_0/E = 9029,7$;
сопротивление - 0,5512 Ом;
эпсилон - 0,0272.

Рис.15. Контрольный пример № 2

4

Исходные данные

Разрезы

Геоэлектрический	Геотехнический
$\rho_1 = 20 \text{ Ом} \cdot \text{м}$	$h_1 = 30 \text{ м}$ $C_{r_1} = 27,4 \text{ руб}/\text{м}$
	$h_2 = 40 \text{ м}$ $C_{r_2} = 27,4 \text{ руб}/\text{м}$
	$h_3 = 30 \text{ м}$ $C_{r_3} = 30,9 \text{ руб}/\text{м}$
	$C_{r_4} = 39,3 \text{ руб}/\text{м}$

$$\begin{aligned}
 h_T &= 1,5 \text{ м}; \quad d_T = 0,7 \text{ м}; \quad R_T = 3,94 \cdot 10^{-6} \Omega \cdot \text{м}, \quad R_{us}^0 = 329 \Omega \cdot \text{м}^2, \\
 y &= 5 \text{ м}; \quad d_3 = 0,132 \text{ м}, \quad U_{T-30} = 0,958, \quad U_{T-3M} = 0,38, \\
 C_c &= 1300 \text{ руб}, \quad C_{ob} = 135 \text{ руб/год}; \quad E = 0,17, \quad \gamma = 0,7; \\
 C_3 &= 0,02 \text{ руб/кВт·ч}, \quad \beta = -0,055
 \end{aligned}$$

Геоэлектрический	Геотехнический
	$h_1 = 30 \text{ м}$ $\rho_1 = 200 \text{ Ом} \cdot \text{м}$
	$h_2 = 20 \text{ м}$ $\rho_2 = 200 \text{ Ом} \cdot \text{м}$
	$h_3 = 30 \text{ м}$ $\rho_3 = 200 \text{ Ом} \cdot \text{м}$
	$C_{r_4} = 20 \text{ Ом} \cdot \text{м}$ $C_{r_4} = 39,3 \text{ руб}/\text{м}$

Результаты расчета

Поиск по сетке:

заглубление электрода - 25 м;
его длина - 55 м;
ток - 52,24 А;
потенциал - 0,176 В;
защитная зона - 1,766;
 $C_0/E = 5996,2$;
сопротивление - 0,4453 Ом;
эпсилон - 0,1850.

Оптимальные параметры:

заглубление электрода - 25,8 м;
его длина - 56,8 м;
ток - 52,69 А;
потенциал - 0,162 В;
защитная зона - 1,784;
 $C_0/E = 6056,7$;
сопротивление - 0,4333 Ом;
эпсилон - 0,1707.

Рис. I6. Контрольные примеры № 3 и № 4

Приложение 4

ТАБЛИЦЫ ДЛЯ ОПРЕДЕЛЕНИЯ ВЕЛИЧИНЫ СОПРОТИВЛЕНИЯ РАСТЕКАНИЮ ГЛУБИННОГО ЗАЗЕМЛЕНИЯ

ТАБЛИЦА ЗНАЧЕНИЙ ФУНКЦИИ M_0/ℓ_0

72

H/ℓ_0	0.00	0.05	0.10	0.15	0.20	0.25	0.30	0.35	0.40	0.45	0.50	0.55	0.60	0.65	0.70	0.75	1.00	2.00	3.00	4.00		
d_0/ℓ_0	0.0010	8.287	8.353	8.382	8.730	8.690	8.558	8.531	8.608	8.598	8.571	8.556	8.542	8.533	8.519	8.509	8.500	8.454	8.395	8.356	8.350	
	0.0011	8.892	8.758	8.686	8.635	8.595	8.553	8.535	8.513	8.493	8.476	8.460	8.447	8.435	8.424	8.414	8.404	8.359	8.299	8.270	8.254	
	0.0012	8.805	8.671	8.592	8.548	8.509	8.476	8.449	8.426	8.406	8.389	8.373	8.350	8.349	8.337	8.327	8.317	8.282	8.212	8.183	8.157	
	0.0013	8.725	8.591	8.512	8.445	8.394	8.354	8.321	8.294	8.272	8.252	8.234	8.219	8.206	8.193	8.182	8.172	8.163	8.127	8.059	8.029	8.013
	0.0014	8.651	8.517	8.445	8.376	8.325	8.285	8.225	8.203	8.193	8.165	8.150	8.137	8.124	8.113	8.103	8.094	8.058	7.939	7.953	7.944	
	0.0015	8.582	8.448	8.376	8.325	8.285	8.225	8.203	8.193	8.161	8.138	8.118	8.101	8.086	8.072	8.060	8.049	8.039	8.030	7.994	7.925	7.880
	0.0016	8.517	8.383	8.312	8.267	8.220	8.198	8.161	8.138	8.118	8.101	8.086	8.072	8.060	8.049	8.039	8.030	7.994	7.925	7.880	7.856	
	0.0017	8.457	8.322	8.251	8.200	8.160	8.127	8.100	8.077	8.058	8.040	8.025	8.011	7.999	7.958	7.978	7.959	7.933	7.864	7.835	7.819	
	0.0018	8.399	8.265	8.194	8.142	8.103	8.072	8.043	8.020	8.000	7.983	7.958	7.924	7.931	7.921	7.912	7.876	7.837	7.779	7.752		
	0.0019	8.345	8.211	8.140	8.088	8.048	8.016	7.989	7.956	7.946	7.929	7.914	7.900	7.898	7.977	7.857	7.958	7.822	7.753	7.724	7.708	
	0.0020	8.294	8.160	8.088	8.037	8.007	7.965	7.938	7.915	7.895	7.878	7.853	7.849	7.837	7.826	7.816	7.807	7.771	7.732	7.673	7.657	
	0.0025	8.071	7.237	7.365	7.914	7.774	7.742	7.715	7.592	7.572	7.555	7.539	7.526	7.614	7.603	7.593	7.583	7.548	7.479	7.449	7.433	
	0.0030	7.989	7.755	7.683	7.532	7.592	7.559	7.532	7.509	7.490	7.472	7.457	7.443	7.431	7.420	7.410	7.365	7.295	7.257	7.251		
	0.0035	7.734	7.500	7.529	7.477	7.438	7.405	7.378	7.355	7.335	7.318	7.303	7.289	7.277	7.255	7.247	7.211	7.142	7.113	7.397		
	0.0040	7.601	7.457	7.395	7.344	7.304	7.272	7.245	7.222	7.212	7.185	7.159	7.156	7.144	7.133	7.123	7.113	7.078	7.039	5.979	6.963	
	0.0045	7.483	7.342	7.273	7.226	7.186	7.154	7.127	7.104	7.094	7.067	7.052	7.038	7.025	7.015	7.005	6.996	6.960	6.891	5.852	6.846	
	0.0050	7.378	7.244	7.172	7.121	7.081	7.048	7.022	6.999	6.979	6.962	6.946	6.933	6.922	6.909	6.899	6.885	6.785	6.755	6.740		
	0.0055	7.282	7.148	7.077	7.025	6.986	6.953	6.925	6.903	6.883	6.866	6.851	6.837	6.825	6.814	6.804	6.795	6.759	6.690	6.661	6.645	
	0.0060	7.195	7.051	6.990	6.938	6.899	6.856	6.839	6.816	6.796	6.779	6.754	6.750	6.733	6.727	6.717	6.708	6.672	6.633	6.574	6.558	
	0.0065	7.115	6.281	6.910	6.858	6.818	6.755	6.759	6.736	6.718	6.699	6.684	6.670	6.653	6.547	6.537	6.628	6.592	6.523	5.494	6.478	
	0.0070	7.041	6.207	6.835	6.784	6.744	6.712	6.685	6.662	6.642	6.525	6.610	6.596	6.584	6.573	6.563	6.554	6.518	6.449	5.420	6.404	
	0.0075	6.372	5.838	6.767	6.715	6.675	6.543	6.616	6.593	6.573	6.556	6.541	6.527	6.515	6.504	6.494	6.485	6.449	6.390	5.351	6.335	
	0.0080	6.200	6.774	6.702	6.651	6.611	6.578	6.552	6.529	6.509	6.492	6.476	6.463	6.450	6.439	6.429	6.420	6.385	6.315	6.285	6.270	
	0.0085	6.298	5.556	5.584	5.533	5.493	5.451	5.434	5.411	5.391	5.374	5.358	5.345	5.333	5.322	6.312	6.303	5.257	5.198	5.158	5.152	
	0.0100	6.485	6.551	6.472	6.428	6.388	6.355	6.328	6.305	6.296	6.268	6.253	6.239	6.227	5.215	6.205	6.197	6.151	6.092	5.053	5.047	
	0.0110	6.589	6.455	6.384	6.331	5.292	6.250	6.233	6.210	6.190	5.173	5.158	5.144	5.132	5.121	5.111	6.102	6.056	5.097	5.958	5.952	
	0.0120	6.502	6.368	5.297	6.245	6.205	6.173	6.145	6.123	6.103	5.086	5.071	5.057	5.045	5.034	6.024	6.015	5.979	5.913	5.881	5.865	
	0.0130	6.422	6.288	6.217	6.165	6.125	6.093	6.065	6.043	6.023	5.006	5.991	5.977	5.965	5.954	5.944	5.935	5.899	5.830	5.801	5.795	
	0.0140	6.348	6.214	6.143	6.071	6.051	6.019	5.992	5.969	5.949	5.932	5.917	5.903	5.891	5.880	5.870	5.861	5.825	5.755	5.727	5.711	
	0.0150	6.279	6.145	6.074	6.022	5.982	5.950	5.923	5.900	5.880	5.863	5.848	5.834	5.822	5.811	5.801	5.792	5.756	5.637	5.653	5.642	
	0.0160	6.215	6.181	6.000	5.953	5.918	5.895	5.858	5.835	5.816	5.798	5.783	5.759	5.757	5.746	5.736	5.727	5.691	5.622	5.593	5.577	
	0.0170	6.154	6.120	5.943	5.897	5.857	5.825	5.798	5.775	5.755	5.738	5.722	5.709	5.697	5.686	5.675	5.667	5.631	5.552	5.533	5.517	
	0.0180	6.097	5.953	5.891	5.40	5.803	5.768	5.741	5.718	5.698	5.681	5.665	5.652	5.640	5.628	5.619	5.600	5.574	5.534	5.475	5.459	
	0.0190	5.943	5.200	5.837	5.746	5.713	5.687	5.664	5.644	5.627	5.611	5.598	5.585	5.574	5.564	5.555	5.520	5.450	5.421	5.405		
	0.0200	5.991	5.857	5.786	5.734	5.695	5.662	5.635	5.612	5.593	5.575	5.560	5.546	5.534	5.523	5.513	5.504	5.468	5.392	5.370		
	0.0250	5.563	5.534	5.563	5.511	5.471	5.439	5.412	5.389	5.369	5.352	5.337	5.323	5.311	5.303	5.290	5.281	5.245	5.175	5.131		
	0.0300	5.584	5.452	5.380	5.329	5.289	5.257	5.233	5.207	5.197	5.170	5.154	5.141	5.127	5.113	5.108	5.099	5.063	4.294	4.955		
	0.0350	5.432	5.299	5.226	5.175	5.135	5.103	5.075	5.053	5.033	5.016	5.000	4.987	4.975	4.964	4.944	4.909	4.932	4.819	4.794		
	0.0400	5.295	5.164	5.093	5.041	5.001	4.950	4.942	4.919	4.829	4.882	4.857	4.853	4.841	4.830	4.820	4.811	4.775	4.705	4.677	4.561	
	0.0450	5.191	5.046	4.975	4.924	4.834	4.251	4.824	4.901	4.792	4.764	4.742	4.735	4.723	4.712	4.702	4.693	4.657	4.533	4.556	4.543	
	0.0500	5.075	4.941	4.870	4.813	4.779	4.746	4.710	4.696	4.676	4.659	4.634	4.610	4.607	4.597	4.588	4.552	4.433	4.454	4.438		
	0.0500	5.073	4.759	4.687	4.636	4.596	4.554	4.537	4.514	4.494	4.477	4.461	4.448	4.435	4.425	4.415	4.405	4.370	4.300	4.271	4.255	
	0.0700	4.732	4.625	4.533	4.482	4.442	4.409	4.382	4.350	4.340	4.322	4.307	4.294	4.281	4.271	4.260	4.251	4.215	4.145	4.117	4.101	
	0.1000	4.312	4.248	4.176	4.125	4.085	4.053	4.025	4.003	3.983	3.966	3.951	3.937	3.925	3.914	3.904	3.895	3.859	3.793	3.751	3.745	
	0.1500	3.277	3.842	3.771	3.723	3.690	3.647	3.620	3.597	3.578	3.560	3.545	3.531	3.512	3.508	3.498	3.459	3.433	3.335	3.339		
	0.2000	3.562	3.555	3.483	3.432	3.392	3.360	3.333	3.310	3.290	3.273	3.257	3.244	3.232	3.221	3.201	3.156	3.095	3.057	3.051		
	0.2500	3.464	3.332	3.260	3.209	3.169	3.136	3.110	3.087	3.057	3.049	3.034	3.021	3.009	3.007	2.987	2.978	2.942	2.873	2.844	2.828	
	0.3000	3.293	3.142	3.078	3.026	2.987	2.954	2.927	2.904	2.884	2.867	2.852	2.838	2.825	2.815	2.805	2.795	2.750	2.69			

$$K = 0.23$$

$\frac{H}{h}$	0.00	0.05	0.10	0.15	0.20	0.25	0.30	0.35	0.40	0.45	0.50	0.55	0.60	0.65	0.70	0.75	1.00	2.00	3.00	4.00
0.05	0.672	-0.318	-0.293	-0.262	-0.235	-0.212	-0.191	-0.171	-0.154	-0.139	-0.125	-0.115	-0.104	-0.095	-0.088	-0.081	-0.055	-0.019	-0.010	-0.006
0.10	0.939	0.213	-0.467	-0.424	-0.383	-0.346	-0.312	-0.282	-0.255	-0.232	-0.211	-0.193	-0.174	-0.152	-0.149	-0.138	-0.096	-0.035	-0.018	-0.011
0.15	1.104	0.520	-0.012	-0.537	-0.488	-0.443	-0.401	-0.364	-0.331	-0.301	-0.275	-0.252	-0.232	-0.213	-0.197	-0.182	-0.129	-0.049	-0.026	-0.016
0.20	1.245	0.760	0.295	-0.142	-0.572	-0.521	-0.475	-0.432	-0.394	-0.360	-0.329	-0.302	-0.278	-0.255	-0.237	-0.222	-0.157	-0.051	-0.033	-0.021
0.25	1.375	0.951	0.541	0.148	-0.230	-0.520	-0.532	-0.493	-0.450	-0.412	-0.377	-0.346	-0.310	-0.295	-0.273	-0.253	-0.181	-0.072	-0.039	-0.025
0.30	1.498	1.116	0.747	0.390	0.047	-0.284	-0.602	-0.549	-0.503	-0.461	-0.423	-0.338	-0.359	-0.330	-0.306	-0.284	-0.204	-0.081	-0.045	-0.028
0.35	1.613	1.264	0.926	0.528	0.280	-0.326	-0.321	-0.504	-0.554	-0.509	-0.457	-0.430	-0.395	-0.365	-0.338	-0.314	-0.225	-0.090	-0.050	-0.032
0.40	1.721	1.390	1.085	0.780	0.484	0.126	-0.081	-0.349	-0.505	-0.557	-0.512	-0.471	-0.434	-0.401	-0.371	-0.344	-0.245	-0.098	-0.055	-0.035
0.45	1.823	1.524	1.231	0.944	0.665	0.324	0.130	-0.124	-0.359	-0.605	-0.557	-0.513	-0.473	-0.437	-0.404	-0.374	-0.256	-0.105	-0.059	-0.035
0.50	1.910	1.630	1.364	1.024	0.830	0.572	0.321	0.078	-0.158	-0.385	-0.503	-0.557	-0.513	-0.474	-0.438	-0.406	-0.286	-0.114	-0.064	-0.041
0.55	2.096	1.848	1.602	1.359	1.120	0.986	0.655	0.430	0.211	-0.002	-0.208	-0.407	-0.500	-0.554	-0.512	-0.474	-0.330	-0.123	-0.072	-0.047
0.70	2.252	2.331	1.813	1.591	1.373	1.157	0.945	0.735	0.530	0.328	0.132	0.059	0.244	0.422	0.594	0.559	0.379	0.141	0.079	0.052
0.80	2.387	2.190	1.992	1.723	1.595	1.397	1.200	1.005	0.812	0.622	0.435	0.251	0.072	0.101	0.270	0.432	0.436	0.155	0.086	0.057
0.90	2.499	2.325	2.142	1.970	1.790	1.609	1.428	1.247	1.056	0.886	0.709	0.533	0.360	0.191	0.026	0.134	0.503	0.152	0.093	0.051
1.00	2.587	2.435	2.280	2.122	1.960	1.726	1.630	1.463	1.295	1.126	0.958	0.791	0.625	0.462	0.301	0.143	0.579	0.184	0.100	0.055
1.10	2.322	2.352	2.385	2.246	2.13	1.257	1.807	1.564	1.500	1.343	1.185	1.028	0.871	0.714	0.558	0.404	0.318	0.200	0.107	0.059
1.20	2.101	2.126	2.154	2.186	2.220	2.021	1.957	1.927	1.680	1.537	1.391	1.244	1.026	0.947	0.797	0.549	0.356	0.219	0.113	0.073
1.30	1.915	1.935	1.952	1.985	2.014	2.046	2.081	1.950	1.835	1.706	1.574	1.438	1.300	1.150	1.019	0.878	0.178	0.239	0.123	0.077
1.40	1.760	1.775	1.795	1.815	1.839	1.856	1.895	1.925	1.953	1.849	1.731	1.602	1.483	1.354	1.222	1.089	0.413	0.253	0.123	0.031
1.50	1.620	1.541	1.655	1.672	1.691	1.712	1.735	1.764	1.724	1.826	1.352	1.754	1.641	1.525	1.434	1.281	0.637	0.291	0.135	0.035
1.60	1.189	1.193	1.198	1.204	1.210	1.217	1.225	1.234	1.244	1.255	1.259	1.282	1.298	1.315	1.335	1.350	1.513	0.552	0.185	0.107
1.70	0.940	0.242	0.944	0.946	0.949	0.952	0.955	0.959	0.953	0.968	0.973	0.978	0.984	0.990	0.997	1.005	1.059	0.352	0.283	0.135
1.80	0.778	0.772	0.782	0.792	0.783	0.795	0.787	0.788	0.790	0.793	0.795	0.798	0.800	0.803	0.803	0.807	0.910	0.833	0.173	0.052
1.90	0.564	0.565	0.685	0.667	0.668	0.558	0.562	0.571	0.572	0.573	0.574	0.575	0.577	0.672	0.581	0.593	0.595	0.325	0.273	0.277
2.00	0.583	0.583	0.581	0.581	0.582	0.583	0.583	0.584	0.585	0.586	0.586	0.587	0.588	0.590	0.592	0.599	0.651	0.605	0.532	0.532
2.10	0.515	0.515	0.515	0.515	0.516	0.516	0.516	0.517	0.517	0.517	0.518	0.518	0.519	0.520	0.520	0.521	0.522	0.523	0.527	0.597
2.20	0.463	0.452	0.463	0.463	0.464	0.454	0.454	0.455	0.455	0.455	0.456	0.456	0.457	0.457	0.458	0.468	0.471	0.495	0.553	0.904
2.30	0.385	0.385	0.385	0.385	0.385	0.385	0.385	0.385	0.386	0.386	0.387	0.387	0.387	0.388	0.388	0.388	0.390	0.401	0.425	0.493
2.40	0.330	0.330	0.330	0.330	0.330	0.330	0.330	0.330	0.330	0.331	0.331	0.331	0.331	0.331	0.332	0.332	0.333	0.332	0.352	0.378
2.50	0.289	0.289	0.289	0.289	0.289	0.289	0.289	0.289	0.289	0.289	0.289	0.289	0.289	0.289	0.289	0.290	0.290	0.295	0.302	0.315
2.60	0.256	0.256	0.255	0.255	0.256	0.256	0.256	0.256	0.255	0.257	0.257	0.257	0.257	0.257	0.257	0.257	0.258	0.259	0.255	0.274
2.70	0.231	0.231	0.231	0.231	0.231	0.231	0.231	0.231	0.231	0.231	0.231	0.231	0.231	0.231	0.231	0.231	0.232	0.234	0.237	0.242
2.80	0.210	0.210	0.210	0.210	0.210	0.210	0.210	0.210	0.210	0.210	0.210	0.210	0.210	0.210	0.210	0.210	0.210	0.212	0.214	0.218
2.90	0.192	0.192	0.192	0.192	0.192	0.192	0.192	0.192	0.192	0.192	0.192	0.192	0.192	0.192	0.192	0.192	0.193	0.194	0.195	0.198
3.00</td																				

ТАБЛИЦА ЗНАЧЕНИЙ ФУНКЦИИ μ/l_s

$$\mu/\ell_3$$

$$K = 0.85$$

ТАБЛИЦА ЗНАЧЕНИЙ ФУНКЦИИ μ/ℓ

$$K = 0.80$$

ТАБЛИЦА ЗНАЧЕНИЙ ФУНКЦИИ M/l_s

76

 $\mathcal{K} = 0.75$

H/l_s	0.00	0.05	0.10	0.15	0.20	0.25	0.30	0.35	0.40	0.45	0.50	0.55	0.60	0.65	0.70	0.75	1.00	2.00	3.00	4.00	
0.05	0.237	0.152	0.149	0.135	0.122	0.110	0.099	0.088	0.079	0.072	0.065	0.058	0.053	0.048	0.044	0.040	0.027	0.039	0.035	0.033	
0.10	0.397	0.354	0.326	0.241	0.217	0.176	0.159	0.143	0.129	0.117	0.106	0.097	0.088	0.081	0.074	0.051	0.018	0.009	0.035	0.035	
0.15	0.517	0.373	0.364	0.326	0.296	0.257	0.241	0.218	0.197	0.178	0.162	0.147	0.134	0.123	0.113	0.104	0.072	0.025	0.013	0.008	
0.20	0.618	0.351	0.393	0.141	0.364	0.330	0.299	0.271	0.245	0.223	0.202	0.184	0.168	0.154	0.142	0.131	0.090	0.053	0.017	0.010	
0.25	0.711	0.458	0.235	0.015	0.193	0.388	0.353	0.321	0.291	0.264	0.241	0.219	0.201	0.184	0.169	0.156	0.108	0.039	0.021	0.013	
0.30	0.798	0.573	0.358	0.152	0.044	0.229	0.404	0.358	0.335	0.305	0.278	0.254	0.232	0.213	0.195	0.180	0.125	0.046	0.024	0.015	
0.35	0.881	0.571	0.469	0.275	0.089	0.388	0.256	0.415	0.379	0.345	0.315	0.288	0.263	0.241	0.222	0.204	0.142	0.052	0.027	0.017	
0.40	0.959	0.752	0.571	0.387	0.210	0.340	0.122	0.276	0.422	0.386	0.353	0.323	0.295	0.271	0.249	0.229	0.158	0.053	0.031	0.019	
0.45	1.035	0.848	0.667	0.491	0.322	0.158	0.001	0.149	0.292	0.427	0.391	0.358	0.328	0.301	0.276	0.254	0.175	0.064	0.034	0.021	
0.50	1.107	0.930	0.758	0.589	0.425	0.258	0.115	0.031	0.171	0.304	0.431	0.395	0.363	0.333	0.305	0.281	0.192	0.069	0.037	0.023	
0.55	1.241	1.081	0.924	0.770	0.618	0.470	0.325	0.186	0.051	0.079	0.204	0.323	0.435	0.400	0.368	0.338	0.228	0.080	0.042	0.027	
0.70	1.361	1.218	1.074	0.932	0.792	0.653	0.517	0.384	0.253	0.127	0.304	0.114	0.227	0.335	0.437	0.408	0.270	0.091	0.048	0.030	
0.80	1.467	1.339	1.207	1.079	0.949	0.820	0.692	0.585	0.440	0.318	0.198	0.081	0.032	0.140	0.265	0.344	0.318	0.102	0.053	0.034	
0.90	1.557	1.443	1.327	1.210	1.091	0.972	0.852	0.733	0.614	0.497	0.381	0.256	0.155	0.046	0.059	0.161	0.374	0.114	0.059	0.037	
1.00	1.628	1.529	1.427	1.323	1.216	1.198	0.998	0.886	0.775	0.663	0.552	0.442	0.333	0.225	0.120	0.018	0.439	0.126	0.064	0.040	
1.10	1.455	1.450	1.508	1.417	1.323	1.226	1.126	1.025	0.922	0.817	0.712	0.607	0.501	0.397	0.293	0.192	0.278	0.140	0.070	0.043	
1.20	1.310	1.331	1.355	1.381	1.410	1.325	1.237	1.146	1.052	0.956	0.859	0.760	0.660	0.559	0.459	0.359	0.115	0.155	0.073	0.047	
1.30	1.189	1.206	1.225	1.248	1.272	1.299	1.328	1.249	1.156	1.079	0.990	0.899	0.806	0.711	0.616	0.520	0.048	0.172	0.081	0.050	
1.40	1.088	1.102	1.117	1.135	1.155	1.177	1.202	1.230	1.259	1.184	1.105	1.023	0.938	0.850	0.761	0.670	0.209	0.192	0.087	0.053	
1.50	1.003	1.314	1.026	0.040	1.056	1.374	1.094	1.117	1.143	1.170	1.200	1.128	1.053	0.974	0.892	0.808	0.367	0.215	0.092	0.056	
2.00	0.725	0.729	0.733	0.738	0.743	0.749	0.756	0.753	0.772	0.781	0.792	0.804	0.817	0.832	0.849	0.866	0.998	0.435	0.136	0.074	
2.50	0.570	0.572	0.574	0.576	0.578	0.581	0.584	0.587	0.598	0.594	0.599	0.603	0.608	0.613	0.619	0.625	0.671	0.223	0.118	0.099	
3.00	0.471	0.472	0.473	0.474	0.475	0.477	0.478	0.480	0.482	0.483	0.485	0.488	0.490	0.493	0.495	0.498	0.517	0.302	0.432	0.158	
3.50	0.402	0.432	0.403	0.404	0.404	0.405	0.405	0.407	0.408	0.409	0.410	0.411	0.413	0.414	0.416	0.417	0.427	0.537	0.157	0.217	
4.00	0.350	0.351	0.351	0.352	0.352	0.352	0.353	0.354	0.354	0.355	0.355	0.356	0.357	0.358	0.359	0.360	0.366	0.419	0.705	0.430	
4.50	0.311	0.311	0.311	0.311	0.312	0.312	0.313	0.313	0.313	0.314	0.314	0.315	0.315	0.315	0.317	0.317	0.321	0.332	0.453	0.122	
5.00	0.279	0.279	0.280	0.280	0.280	0.280	0.280	0.281	0.281	0.281	0.282	0.282	0.283	0.283	0.283	0.284	0.284	0.305	0.361	0.649	
6.00	0.232	0.232	0.232	0.232	0.232	0.233	0.233	0.233	0.233	0.233	0.234	0.234	0.234	0.234	0.234	0.235	0.235	0.236	0.245	0.257	0.323
7.00	0.199	0.199	0.199	0.199	0.199	0.199	0.199	0.199	0.199	0.200	0.200	0.200	0.200	0.200	0.200	0.200	0.201	0.207	0.218	0.239	
8.00	0.174	0.174	0.174	0.174	0.174	0.174	0.174	0.174	0.174	0.174	0.175	0.175	0.175	0.175	0.175	0.175	0.175	0.179	0.195	0.197	
9.00	0.154	0.154	0.154	0.154	0.155	0.155	0.155	0.155	0.155	0.155	0.155	0.155	0.155	0.155	0.155	0.155	0.155	0.155	0.152	0.159	
10.00	0.139	0.139	0.139	0.139	0.139	0.139	0.139	0.139	0.139	0.139	0.139	0.139	0.139	0.139	0.139	0.139	0.139	0.140	0.141	0.144	0.149
11.00	0.126	0.126	0.126	0.126	0.126	0.126	0.126	0.126	0.126	0.126	0.126	0.126	0.127	0.127	0.127	0.127	0.127	0.128	0.130	0.133	
12.00	0.116	0.115	0.116	0.116	0.116	0.116	0.116	0.116	0.116	0.116	0.116	0.116	0.116	0.116	0.116	0.116	0.116	0.116	0.117	0.119	0.121
13.00	0.107	0.107	0.107	0.107	0.107	0.107	0.107	0.107	0.107	0.107	0.107	0.107	0.107	0.107	0.107	0.107	0.107	0.107	0.108	0.109	0.111
14.00	0.099	0.099	0.099	0.099	0.099	0.099	0.099	0.099	0.099	0.099	0.099	0.099	0.099	0.099	0.099	0.099	0.099	0.099	0.101	0.101	0.102
15.00	0.092	0.092	0.092	0.092	0.092	0.092	0.093	0.093	0.093	0.093	0.093	0.093	0.093	0.093	0.093	0.093	0.093	0.093	0.094	0.094	0.095

АБЛАЦА ЗНАЧЕНИЙ ЭЧНКЦЛЛ μ/l_3

77

$$X = 0.70$$

аблаца значений функции μ/ρ_0

78

$$X = 2, 0$$

БЛДА ЗНАЧЕНИЯ ЭЧНКЦИИ μ/ℓ_3

$$K = 2.52$$

$$\mathcal{K} = 2.43$$

ТАБЛИЦА ЗНАЧЕНИЙ ФУНКЦИИ

 μ/l_3

81

 $\chi = 1.30$

H/l_3	0.00	0.05	0.10	0.15	0.20	0.25	0.30	0.35	0.40	0.45	0.50	0.55	0.60	0.65	0.70	0.75	1.00	2.00	3.00	4.00
h/l_3																				
0.05	0.032	-0.032	-0.030	-0.027	-0.025	-0.022	-0.020	-0.018	-0.016	-0.014	-0.013	-0.012	-0.011	-0.010	-0.009	-0.008	-0.005	-0.002	-0.001	
0.10	0.062	-0.060	-0.059	-0.053	-0.048	-0.043	-0.039	-0.035	-0.031	-0.028	-0.025	-0.023	-0.021	-0.019	-0.017	-0.016	-0.011	-0.004	-0.002	
0.15	0.091	-0.091	-0.089	-0.085	-0.083	-0.080	-0.077	-0.073	-0.064	-0.057	-0.052	-0.046	-0.042	-0.038	-0.034	-0.031	-0.028	-0.023	-0.016	
0.20	0.118	-0.118	-0.116	-0.113	-0.110	-0.107	-0.103	-0.093	-0.084	-0.076	-0.069	-0.062	-0.056	-0.051	-0.046	-0.042	-0.039	-0.026	-0.019	
0.25	0.147	-0.147	-0.145	-0.143	-0.140	-0.137	-0.133	-0.129	-0.123	-0.117	-0.111	-0.101	-0.092	-0.083	-0.075	-0.068	-0.061	-0.056	-0.051	
0.30	0.171	-0.171	-0.169	-0.165	-0.162	-0.157	-0.152	-0.149	-0.143	-0.137	-0.131	-0.124	-0.117	-0.110	-0.103	-0.096	-0.089	-0.082	-0.075	
0.35	0.196	-0.196	-0.194	-0.191	-0.188	-0.184	-0.181	-0.178	-0.174	-0.168	-0.161	-0.154	-0.147	-0.140	-0.133	-0.126	-0.119	-0.112	-0.104	
0.40	0.221	-0.221	-0.219	-0.216	-0.213	-0.209	-0.205	-0.202	-0.198	-0.194	-0.189	-0.184	-0.179	-0.174	-0.169	-0.163	-0.157	-0.150	-0.144	
0.45	0.245	-0.245	-0.243	-0.241	-0.239	-0.236	-0.233	-0.230	-0.227	-0.223	-0.219	-0.215	-0.211	-0.207	-0.202	-0.197	-0.192	-0.187	-0.182	
0.50	0.269	-0.269	-0.267	-0.265	-0.263	-0.260	-0.257	-0.254	-0.251	-0.248	-0.245	-0.241	-0.237	-0.233	-0.229	-0.224	-0.219	-0.214	-0.209	
0.55	0.314	-0.314	-0.312	-0.310	-0.308	-0.306	-0.304	-0.302	-0.300	-0.297	-0.294	-0.291	-0.288	-0.285	-0.282	-0.278	-0.274	-0.270	-0.266	
0.60	0.355	-0.355	-0.353	-0.351	-0.349	-0.347	-0.345	-0.343	-0.341	-0.339	-0.337	-0.335	-0.333	-0.331	-0.329	-0.327	-0.325	-0.323	-0.321	
0.65	0.393	-0.393	-0.391	-0.389	-0.387	-0.385	-0.383	-0.381	-0.379	-0.377	-0.375	-0.373	-0.371	-0.369	-0.367	-0.365	-0.363	-0.361	-0.359	
0.70	0.425	-0.425	-0.423	-0.421	-0.419	-0.417	-0.415	-0.413	-0.411	-0.409	-0.407	-0.405	-0.403	-0.401	-0.399	-0.397	-0.395	-0.393	-0.391	
0.75	0.451	-0.451	-0.449	-0.447	-0.445	-0.443	-0.441	-0.439	-0.437	-0.435	-0.433	-0.431	-0.429	-0.427	-0.425	-0.423	-0.421	-0.419	-0.417	
0.80	0.480	-0.480	-0.478	-0.476	-0.474	-0.472	-0.470	-0.468	-0.466	-0.464	-0.462	-0.460	-0.458	-0.456	-0.454	-0.452	-0.450	-0.448	-0.446	
0.85	0.507	-0.507	-0.505	-0.503	-0.501	-0.500	-0.498	-0.496	-0.494	-0.492	-0.490	-0.488	-0.486	-0.484	-0.482	-0.480	-0.478	-0.476	-0.474	
0.90	0.537	-0.537	-0.535	-0.533	-0.531	-0.529	-0.527	-0.525	-0.523	-0.521	-0.519	-0.517	-0.515	-0.513	-0.511	-0.509	-0.507	-0.505	-0.503	
0.95	0.566	-0.566	-0.564	-0.562	-0.560	-0.558	-0.556	-0.554	-0.552	-0.550	-0.548	-0.546	-0.544	-0.542	-0.540	-0.538	-0.536	-0.534	-0.532	
1.00	0.594	-0.594	-0.592	-0.590	-0.588	-0.586	-0.584	-0.582	-0.580	-0.578	-0.576	-0.574	-0.572	-0.570	-0.568	-0.566	-0.564	-0.562	-0.560	
1.10	0.640	-0.640	-0.638	-0.636	-0.634	-0.632	-0.630	-0.628	-0.626	-0.624	-0.622	-0.620	-0.618	-0.616	-0.614	-0.612	-0.610	-0.608	-0.606	
1.20	0.677	-0.677	-0.675	-0.673	-0.671	-0.669	-0.667	-0.665	-0.663	-0.661	-0.659	-0.657	-0.655	-0.653	-0.651	-0.649	-0.647	-0.645	-0.643	
1.30	0.722	-0.722	-0.720	-0.718	-0.716	-0.714	-0.712	-0.710	-0.708	-0.706	-0.704	-0.702	-0.700	-0.698	-0.696	-0.694	-0.692	-0.690	-0.688	
1.40	0.797	-0.797	-0.795	-0.793	-0.791	-0.789	-0.787	-0.785	-0.783	-0.781	-0.779	-0.777	-0.775	-0.773	-0.771	-0.769	-0.767	-0.765	-0.763	
1.50	0.859	-0.859	-0.857	-0.855	-0.853	-0.851	-0.849	-0.847	-0.845	-0.843	-0.841	-0.839	-0.837	-0.835	-0.833	-0.831	-0.829	-0.827	-0.825	
1.60	0.911	-0.911	-0.909	-0.907	-0.905	-0.903	-0.901	-0.899	-0.897	-0.895	-0.893	-0.891	-0.889	-0.887	-0.885	-0.883	-0.881	-0.879	-0.877	
1.70	0.944	-0.944	-0.942	-0.940	-0.938	-0.936	-0.934	-0.932	-0.930	-0.928	-0.926	-0.924	-0.922	-0.920	-0.918	-0.916	-0.914	-0.912	-0.910	
1.80	0.975	-0.975	-0.973	-0.971	-0.969	-0.967	-0.965	-0.963	-0.961	-0.959	-0.957	-0.955	-0.953	-0.951	-0.949	-0.947	-0.945	-0.943	-0.941	
1.90	1.000	-1.000	-0.998	-0.996	-0.994	-0.992	-0.990	-0.988	-0.986	-0.984	-0.982	-0.980	-0.978	-0.976	-0.974	-0.972	-0.970	-0.968	-0.966	
2.00	1.034	-1.034	-1.032	-1.030	-1.028	-1.026	-1.024	-1.022	-1.020	-1.018	-1.016	-1.014	-1.012	-1.010	-1.008	-1.006	-1.004	-1.002	-1.000	
2.10	1.066	-1.066	-1.064	-1.062	-1.060	-1.058	-1.056	-1.054	-1.052	-1.050	-1.048	-1.046	-1.044	-1.042	-1.040	-1.038	-1.036	-1.034	-1.032	
2.20	1.094	-1.094	-1.092	-1.090	-1.088	-1.086	-1.084	-1.082	-1.080	-1.078	-1.076	-1.074	-1.072	-1.070	-1.068	-1.066	-1.064	-1.062	-1.060	
2.30	1.122	-1.122	-1.120	-1.118	-1.116	-1.114	-1.112	-1.110	-1.108	-1.106	-1.104	-1.102	-1.100	-1.098	-1.096	-1.094	-1.092	-1.090	-1.088	
2.40	1.149	-1.149	-1.147	-1.145	-1.143	-1.141	-1.139	-1.137	-1.135	-1.133	-1.131	-1.129	-1.127	-1.125	-1.123	-1.121	-1.119	-1.117	-1.115	
2.50	1.176	-1.176	-1.174	-1.172</																

$$\mathcal{K} = -1.25$$

$$K = 2, 10$$

ТАБЛИЦА ЗНАЧЕНИЯ ФУНКЦИИ μ/l_3

84

$K = -0.13$

H/l_3	0.03	0.05	0.10	0.15	0.20	0.25	0.30	0.35	0.40	0.45	0.50	0.55	0.60	0.65	0.70	0.75	1.00	2.00	3.00	4.00
h/l_3																				
0.05-0.007	0.007	0.007	0.006	0.005	0.005	0.005	0.005	0.004	0.004	0.003	0.003	0.003	0.002	0.002	0.002	0.002	0.001	0.000	0.000	0.000
0.10-0.014	0.014	0.013	0.012	0.011	0.010	0.009	0.008	0.007	0.007	0.006	0.005	0.005	0.004	0.004	0.004	0.002	0.001	0.000	0.000	0.000
0.15-0.021	-0.021	-0.006	0.019	0.017	0.016	0.014	0.013	0.011	0.010	0.009	0.008	0.007	0.007	0.005	0.006	0.004	0.001	0.001	0.000	0.000
0.20-0.028	-0.014	-0.001	0.012	0.023	0.021	0.013	0.017	0.015	0.014	0.012	0.011	0.010	0.009	0.008	0.008	0.005	0.002	0.001	0.000	0.000
0.25-0.035	-0.021	-0.008	0.005	0.015	0.015	0.027	0.024	0.022	0.020	0.018	0.016	0.014	0.013	0.012	0.011	0.010	0.006	0.002	0.001	0.001
0.30-0.042	-0.028	-0.015	0.003	0.009	0.020	0.022	0.027	0.024	0.022	0.020	0.018	0.015	0.014	0.013	0.012	0.008	0.002	0.001	0.001	0.001
0.35-0.049	-0.035	-0.022	0.010	0.002	0.012	0.022	0.032	0.029	0.026	0.024	0.021	0.019	0.017	0.016	0.014	0.009	0.003	0.001	0.001	0.001
0.40-0.056	-0.042	-0.030	-0.017	-0.006	0.035	0.015	0.025	0.034	0.031	0.028	0.025	0.023	0.021	0.019	0.017	0.011	0.003	0.002	0.001	0.001
0.45-0.063	-0.050	-0.037	-0.025	-0.013	-0.002	0.008	0.018	0.027	0.036	0.032	0.029	0.027	0.024	0.022	0.020	0.013	0.004	0.002	0.001	0.001
0.50-0.070	-0.057	-0.044	-0.032	-0.021	-0.010	0.001	0.011	0.028	0.029	0.037	0.034	0.031	0.028	0.025	0.023	0.014	0.004	0.002	0.001	0.001
0.55-0.083	-0.071	-0.059	-0.047	-0.035	-0.025	0.014	0.024	0.036	0.015	0.024	0.032	0.039	0.036	0.033	0.030	0.019	0.005	0.002	0.001	0.001
0.71-0.096	-0.084	-0.073	-0.052	-0.051	-0.040	0.020	0.019	0.009	0.001	0.010	0.019	0.027	0.034	0.041	0.038	0.024	0.006	0.003	0.002	0.002
0.80-0.107	-0.097	-0.085	-0.076	-0.065	-0.055	0.044	0.034	0.024	0.014	0.005	0.004	0.013	0.021	0.029	0.036	0.030	0.007	0.003	0.002	0.002
0.90-0.117	-0.108	-0.093	-0.089	-0.079	-0.059	0.059	0.049	0.039	0.030	0.020	0.011	0.002	0.007	0.015	0.023	0.037	0.039	0.034	0.002	0.002
1.00-0.125	-0.117	-0.103	-0.100	-0.091	-0.082	0.073	0.064	0.054	0.045	0.035	0.026	0.017	0.008	0.001	0.000	0.045	0.010	0.004	0.003	0.003
1.10-0.111	-0.114	-0.113	-0.102	-0.102	-0.094	0.086	0.077	0.068	0.059	0.050	0.041	0.032	0.023	0.014	0.008	0.033	0.012	0.005	0.003	0.003
1.20-0.099	-0.101	-0.104	-0.103	-0.111	-0.104	0.097	0.089	0.080	0.071	0.073	0.064	0.056	0.047	0.038	0.029	0.021	0.020	0.014	0.005	0.003
1.30-0.089	-0.091	-0.093	-0.093	-0.093	-0.093	0.106	0.100	0.093	0.085	0.078	0.069	0.061	0.053	0.044	0.036	0.006	0.016	0.006	0.003	0.003
1.40-0.080	-0.082	-0.084	-0.085	-0.089	-0.082	0.095	0.098	0.102	0.096	0.090	0.082	0.074	0.067	0.059	0.059	0.038	0.018	0.007	0.004	0.004
1.50-0.073	-0.075	-0.076	-0.078	-0.080	-0.082	0.085	0.088	0.091	0.095	0.099	0.092	0.085	0.079	0.072	0.064	0.023	0.021	0.008	0.004	0.004
2.00-0.052	-0.052	-0.053	-0.053	-0.054	-0.055	0.055	0.056	0.058	0.059	0.060	0.052	0.053	0.055	0.063	0.070	0.087	0.050	0.013	0.006	0.006
2.50-0.040	-0.040	-0.041	-0.041	-0.041	-0.041	0.042	0.042	0.043	0.043	0.044	0.044	0.045	0.045	0.046	0.047	0.053	0.034	0.024	0.009	0.009
3.00-0.033	-0.033	-0.033	-0.033	-0.033	-0.033	0.034	0.034	0.034	0.034	0.034	0.035	0.035	0.035	0.035	0.036	0.036	0.039	0.037	0.032	0.014
3.50-0.028	-0.028	-0.028	-0.028	-0.028	-0.028	0.029	0.029	0.029	0.029	0.029	0.029	0.029	0.029	0.030	0.030	0.031	0.034	0.032	0.025	0.025
4.00-0.024	-0.024	-0.024	-0.024	-0.024	-0.024	0.025	0.025	0.025	0.025	0.025	0.025	0.025	0.025	0.025	0.025	0.026	0.026	0.033	0.071	0.093
4.50-0.022	-0.022	-0.022	-0.022	-0.022	-0.022	0.022	0.022	0.022	0.022	0.022	0.022	0.022	0.022	0.022	0.022	0.023	0.027	0.041	0.008	0.008
5.00-0.019	-0.019	-0.019	-0.019	-0.019	-0.019	0.019	0.019	0.019	0.019	0.020	0.020	0.020	0.020	0.020	0.020	0.020	0.023	0.033	0.058	0.058
6.00-0.016	-0.016	-0.016	-0.016	-0.016	-0.016	0.016	0.016	0.016	0.016	0.016	0.016	0.016	0.016	0.016	0.016	0.017	0.018	0.020	0.028	0.028
7.00-0.014	-0.014	-0.014	-0.014	-0.014	-0.014	0.014	0.014	0.014	0.014	0.014	0.014	0.014	0.014	0.014	0.014	0.014	0.016	0.016	0.019	0.019
8.00-0.012	-0.012	-0.012	-0.012	-0.012	-0.012	0.012	0.012	0.012	0.012	0.012	0.012	0.012	0.012	0.012	0.012	0.012	0.012	0.012	0.015	0.015
9.00-0.011	-0.011	-0.011	-0.011	-0.011	-0.011	0.011	0.011	0.011	0.011	0.011	0.011	0.011	0.011	0.011	0.011	0.011	0.011	0.011	0.012	0.012
10.00-0.010	-0.010	-0.010	-0.010	-0.010	-0.010	0.010	0.010	0.010	0.010	0.010	0.010	0.010	0.010	0.010	0.010	0.010	0.010	0.010	0.013	0.011
11.00-0.009	-0.009	-0.009	-0.009	-0.009	-0.009	0.009	0.009	0.009	0.009	0.009	0.009	0.009	0.009	0.009	0.009	0.009	0.009	0.009	0.019	0.010
12.00-0.008	-0.008	-0.008	-0.008	-0.008	-0.008	0.008	0.008	0.008	0.008	0.008	0.008	0.008	0.008	0.008	0.008	0.008	0.008	0.008	0.038	0.039
13.00-0.007	-0.007	-0.007	-0.007	-0.007	-0.007	0.007	0.007	0.007	0.007	0.007	0.007	0.007	0.007	0.007	0.007	0.007	0.007	0.007	0.037	0.036
14.00-0.007	-0.007	-0.007	-0.007	-0.007	-0.007	0.007	0.007	0.007	0.007	0.007	0.007	0.007	0.007	0.007	0.007	0.007	0.007	0.007	0.037	0.037
15.00-0.006	-0.006	-0.006	-0.006	-0.006	-0.006	0.006	0.006	0.006	0.006	0.006	0.006	0.006	0.006	0.006	0.006	0.006	0.006	0.006	0.037	0.037

$$\mathcal{K} = -\gamma, \alpha$$

$\mu = \mu_1/\ell_1$

ТАБЛИЦА ЗНАЧЕНИЙ ЭЧНКЦДЛ

μ/e

$\mathcal{R}_{\epsilon} = -n, 30$

$$\mathcal{K} = -2, 43$$

h/ℓ_3	H/ℓ_3	0.30	0.35	0.40	0.45	0.50	0.55	0.60	0.65	0.70	0.75	1.00	2.00	3.00	4.00
0.05-0.022	0.023	0.021	0.019	0.018	0.016	0.014	0.013	0.012	0.010	0.009	0.008	0.006	0.007	0.006	0.004
0.10-0.045	0.031	0.043	0.040	0.037	0.033	0.030	0.027	0.024	0.022	0.019	0.017	0.015	0.014	0.013	0.008
0.15-0.052	0.022	0.021	0.052	0.056	0.051	0.046	0.042	0.037	0.034	0.030	0.027	0.024	0.022	0.020	0.018
0.20-0.062	0.045	0.021	0.062	0.032	0.077	0.070	0.064	0.058	0.052	0.047	0.042	0.038	0.034	0.031	0.028
0.25-0.072	0.045	0.002	0.016	0.055	0.020	0.082	0.075	0.067	0.060	0.054	0.049	0.044	0.043	0.036	0.033
0.30-0.082	0.024	0.032	0.032	0.058	0.102	0.093	0.084	0.076	0.068	0.051	0.055	0.050	0.045	0.041	0.025
0.35-0.092	0.074	0.032	0.009	0.045	0.080	0.111	0.101	0.092	0.083	0.075	0.067	0.061	0.055	0.050	0.032
0.40-0.102	0.057	0.032	0.021	0.057	0.089	0.120	0.109	0.092	0.089	0.080	0.072	0.065	0.059	0.037	0.011
0.45-0.112	0.024	0.042	0.007	0.032	0.058	0.102	0.093	0.084	0.076	0.068	0.061	0.055	0.050	0.039	0.004
0.50-0.122	0.074	0.032	0.009	0.045	0.080	0.111	0.101	0.092	0.083	0.075	0.067	0.061	0.055	0.050	0.034
0.55-0.132	0.057	0.032	0.021	0.057	0.089	0.120	0.109	0.092	0.089	0.080	0.072	0.065	0.059	0.037	0.005
0.60-0.142	0.024	0.042	0.007	0.032	0.058	0.102	0.093	0.084	0.076	0.068	0.061	0.055	0.050	0.041	0.025
0.65-0.152	0.074	0.032	0.009	0.045	0.080	0.111	0.101	0.092	0.083	0.075	0.067	0.061	0.055	0.050	0.034
0.70-0.162	0.057	0.032	0.021	0.057	0.089	0.120	0.109	0.092	0.089	0.080	0.072	0.065	0.059	0.037	0.003
0.75-0.172	0.024	0.042	0.007	0.032	0.058	0.102	0.093	0.084	0.076	0.068	0.061	0.055	0.050	0.041	0.025
0.80-0.182	0.074	0.032	0.009	0.045	0.080	0.111	0.101	0.092	0.083	0.075	0.067	0.061	0.055	0.050	0.034
0.85-0.192	0.057	0.032	0.021	0.057	0.089	0.120	0.109	0.092	0.089	0.080	0.072	0.065	0.059	0.037	0.003
0.90-0.202	0.024	0.042	0.007	0.032	0.058	0.102	0.093	0.084	0.076	0.068	0.061	0.055	0.050	0.041	0.025
0.95-0.212	0.074	0.032	0.009	0.045	0.080	0.111	0.101	0.092	0.083	0.075	0.067	0.061	0.055	0.050	0.034
1.00-0.222	0.057	0.032	0.021	0.057	0.089	0.120	0.109	0.092	0.089	0.080	0.072	0.065	0.059	0.037	0.003
1.05-0.232	0.024	0.042	0.007	0.032	0.058	0.102	0.093	0.084	0.076	0.068	0.061	0.055	0.050	0.041	0.025
1.10-0.242	0.074	0.032	0.009	0.045	0.080	0.111	0.101	0.092	0.083	0.075	0.067	0.061	0.055	0.050	0.034
1.15-0.252	0.057	0.032	0.021	0.057	0.089	0.120	0.109	0.092	0.089	0.080	0.072	0.065	0.059	0.037	0.003
1.20-0.262	0.024	0.042	0.007	0.032	0.058	0.102	0.093	0.084	0.076	0.068	0.061	0.055	0.050	0.041	0.025
1.25-0.272	0.074	0.032	0.009	0.045	0.080	0.111	0.101	0.092	0.083	0.075	0.067	0.061	0.055	0.050	0.034
1.30-0.282	0.057	0.032	0.021	0.057	0.089	0.120	0.109	0.092	0.089	0.080	0.072	0.065	0.059	0.037	0.003
1.35-0.292	0.024	0.042	0.007	0.032	0.058	0.102	0.093	0.084	0.076	0.068	0.061	0.055	0.050	0.041	0.025
1.40-0.302	0.074	0.032	0.009	0.045	0.080	0.111	0.101	0.092	0.083	0.075	0.067	0.061	0.055	0.050	0.034
1.45-0.312	0.057	0.032	0.021	0.057	0.089	0.120	0.109	0.092	0.089	0.080	0.072	0.065	0.059	0.037	0.003
1.50-0.322	0.024	0.042	0.007	0.032	0.058	0.102	0.093	0.084	0.076	0.068	0.061	0.055	0.050	0.041	0.025
1.55-0.332	0.074	0.032	0.009	0.045	0.080	0.111	0.101	0.092	0.083	0.075	0.067	0.061	0.055	0.050	0.034
1.60-0.342	0.057	0.032	0.021	0.057	0.089	0.120	0.109	0.092	0.089	0.080	0.072	0.065	0.059	0.037	0.003
1.65-0.352	0.024	0.042	0.007	0.032	0.058	0.102	0.093	0.084	0.076	0.068	0.061	0.055	0.050	0.041	0.025
1.70-0.362	0.074	0.032	0.009	0.045	0.080	0.111	0.101	0.092	0.083	0.075	0.067	0.061	0.055	0.050	0.034
1.75-0.372	0.057	0.032	0.021	0.057	0.089	0.120	0.109	0.092	0.089	0.080	0.072	0.065	0.059	0.037	0.003
1.80-0.382	0.024	0.042	0.007	0.032	0.058	0.102	0.093	0.084	0.076	0.068	0.061	0.055	0.050	0.041	0.025
1.85-0.392	0.074	0.032	0.009	0.045	0.080	0.111	0.101	0.092	0.083	0.075	0.067	0.061	0.055	0.050	0.034
1.90-0.402	0.057	0.032	0.021	0.057	0.089	0.120	0.109	0.092	0.089	0.080	0.072	0.065	0.059	0.037	0.003
1.95-0.412	0.024	0.042	0.007	0.032	0.058	0.102	0.093	0.084	0.076	0.068	0.061	0.055	0.050	0.041	0.025
2.00-0.422	0.074	0.032	0.009	0.045	0.080	0.111	0.101	0.092	0.083	0.075	0.067	0.061	0.055	0.050	0.034
2.05-0.432	0.057	0.032	0.021	0.057	0.089	0.120	0.109	0.092	0.089	0.080	0.072	0.065	0.059	0.037	0.003
2.10-0.442	0.024	0.042	0.007	0.032	0.058	0.102	0.093	0.084	0.076	0.068	0.061	0.055	0.050	0.041	0.025
2.15-0.452	0.074	0.032	0.009	0.045	0.080	0.111	0.101	0.092	0.083	0.075	0.067	0.061	0.055	0.050	0.034
2.20-0.462	0.057	0.032	0.021	0.057	0.089</td										

ЗАБЛАЦА ЗНАЧЕНИЯ ФУНКЦИИ

μ/l_3

$$Y_2 = -9, \pm 3$$

ТАБЛИЦА ЗНАЧЕНИЯ ФУНКЦИИ: μ/l_3

89

 $\chi = -0.50$

h/l_3	0.00	0.05	0.10	0.15	0.20	0.25	0.30	0.35	0.40	0.45	0.50	0.55	0.60	0.55	0.70	0.75	1.00	2.00	3.00	4.00	
0.05-0.030	0.030	0.028	0.026	0.023	0.021	0.019	0.017	0.015	0.014	0.012	0.011	0.010	0.009	0.008	0.008	0.005	0.002	0.001	0.000		
0.10-0.060	0.060	0.058	0.055	0.053	0.049	0.044	0.043	0.036	0.032	0.029	0.026	0.023	0.021	0.019	0.017	0.016	0.010	0.003	0.002	0.001	
0.15-0.092	0.092	0.090	0.088	0.082	0.076	0.059	0.062	0.056	0.054	0.045	0.041	0.036	0.033	0.030	0.027	0.025	0.016	0.005	0.002	0.001	
0.20-0.125	0.125	0.062	0.060	0.053	0.104	0.096	0.087	0.078	0.073	0.063	0.057	0.051	0.046	0.041	0.038	0.034	0.022	0.007	0.003	0.002	
0.25-0.159	0.159	0.094	0.094	0.094	0.023	0.075	0.123	0.113	0.102	0.092	0.083	0.074	0.057	0.060	0.054	0.049	0.044	0.029	0.009	0.004	0.002
0.30-0.193	0.193	0.128	0.067	0.009	0.044	0.094	0.140	0.128	0.115	0.104	0.094	0.084	0.076	0.068	0.062	0.056	0.036	0.011	0.035	0.003	
0.35-0.228	0.228	0.162	0.042	0.012	0.053	0.111	0.155	0.141	0.127	0.115	0.103	0.093	0.084	0.076	0.066	0.043	0.013	0.035	0.003		
0.40-0.263	0.263	0.198	0.136	0.077	0.021	0.031	0.080	0.125	0.167	0.152	0.138	0.124	0.112	0.101	0.091	0.082	0.052	0.015	0.007	0.004	
0.45-0.298	0.298	0.234	0.172	0.112	0.056	0.002	0.048	0.095	0.138	0.178	0.162	0.147	0.132	0.119	0.108	0.097	0.061	0.017	0.008	0.005	
0.50-0.334	0.334	0.270	0.208	0.149	0.092	0.038	0.014	0.062	0.107	0.149	0.188	0.171	0.155	0.140	0.126	0.114	0.070	0.019	0.009	0.005	
0.55-0.404	0.404	0.343	0.283	0.224	0.167	0.111	0.058	0.307	0.041	0.088	0.129	0.158	0.205	0.186	0.159	0.152	0.093	0.024	0.011	0.006	
0.70-0.472	0.472	0.414	0.357	0.300	0.243	0.198	0.135	0.082	0.032	0.016	0.062	0.105	0.145	0.183	0.218	0.198	0.121	0.030	0.013	0.008	
0.80-0.536	0.536	0.482	0.428	0.374	0.320	0.256	0.213	0.161	0.110	0.060	0.011	0.035	0.079	0.121	0.150	0.196	0.155	0.035	0.016	0.009	
0.90-0.591	0.591	0.543	0.495	0.445	0.394	0.343	0.291	0.240	0.189	0.139	0.089	0.041	0.005	0.050	0.093	0.133	0.197	0.143	0.018	0.010	
1.00-0.637	0.637	0.596	0.553	0.508	0.462	0.415	0.367	0.318	0.268	0.219	0.170	0.121	0.073	0.026	0.019	0.063	0.245	0.020	0.012		
1.10-0.563	0.563	0.591	0.601	0.583	0.523	0.481	0.437	0.391	0.345	0.298	0.250	0.202	0.154	0.107	0.060	0.014	0.188	0.059	0.024	0.013	
1.20-0.500	0.500	0.516	0.533	0.552	0.573	0.537	0.493	0.458	0.416	0.372	0.327	0.291	0.235	0.188	0.141	0.094	0.122	0.070	0.027	0.015	
1.30-0.448	0.448	0.460	0.475	0.491	0.509	0.528	0.550	0.515	0.479	0.440	0.399	0.356	0.312	0.257	0.222	0.176	0.048	0.032	0.031	0.016	
1.40-0.405	0.405	0.415	0.425	0.438	0.454	0.470	0.489	0.509	0.531	0.498	0.462	0.424	0.384	0.343	0.300	0.255	0.031	0.197	0.034	0.018	
1.50-0.369	0.369	0.377	0.385	0.396	0.408	0.421	0.435	0.453	0.472	0.492	0.515	0.483	0.448	0.411	0.372	0.331	0.112	0.115	0.033	0.020	
2.00-0.257	0.257	0.250	0.263	0.267	0.270	0.275	0.283	0.285	0.291	0.298	0.306	0.315	0.325	0.337	0.349	0.364	0.462	0.285	0.055	0.031	
2.50-0.199	0.199	0.200	0.202	0.203	0.205	0.207	0.209	0.211	0.213	0.216	0.219	0.222	0.225	0.230	0.235	0.239	0.273	0.357	0.131	0.048	
3.00-0.163	0.163	0.154	0.164	0.165	0.166	0.167	0.168	0.169	0.170	0.172	0.173	0.175	0.176	0.178	0.180	0.182	0.196	0.415	0.301	0.077	
3.50-0.138	0.138	0.139	0.139	0.140	0.140	0.141	0.141	0.142	0.142	0.143	0.143	0.144	0.145	0.146	0.147	0.148	0.149	0.156	0.239	0.048	
4.00-0.120	0.120	0.120	0.121	0.121	0.121	0.122	0.122	0.122	0.122	0.123	0.123	0.124	0.124	0.125	0.126	0.127	0.131	0.170	0.395	0.309	
4.50-0.106	0.106	0.107	0.107	0.107	0.107	0.107	0.108	0.108	0.108	0.109	0.109	0.110	0.110	0.110	0.110	0.111	0.114	0.135	0.222	0.037	
5.00-0.095	0.095	0.095	0.096	0.096	0.096	0.096	0.096	0.096	0.097	0.097	0.097	0.097	0.098	0.098	0.099	0.101	0.115	0.155	0.333		
6.00-0.079	0.079	0.079	0.079	0.079	0.079	0.080	0.080	0.080	0.080	0.080	0.080	0.080	0.081	0.081	0.082	0.089	0.104	0.147			
7.00-0.068	0.068	0.068	0.068	0.068	0.068	0.068	0.068	0.068	0.068	0.068	0.068	0.069	0.069	0.069	0.069	0.069	0.081	0.104	0.098		
8.00-0.059	0.059	0.059	0.059	0.059	0.059	0.059	0.059	0.059	0.059	0.059	0.059	0.059	0.060	0.060	0.060	0.060	0.063	0.067	0.076		
9.00-0.052	0.052	0.052	0.052	0.053	0.053	0.053	0.053	0.053	0.053	0.053	0.053	0.053	0.053	0.053	0.053	0.053	0.053	0.055	0.063		
10.00-0.047	0.047	0.047	0.047	0.047	0.047	0.047	0.047	0.047	0.047	0.047	0.047	0.047	0.047	0.047	0.047	0.047	0.048	0.048	0.051	0.054	
11.00-0.043	0.043	0.043	0.043	0.043	0.043	0.043	0.043	0.043	0.043	0.043	0.043	0.043	0.043	0.043	0.043	0.043	0.045	0.046	0.048		
12.00-0.039	0.039	0.039	0.039	0.039	0.039	0.039	0.039	0.039	0.039	0.039	0.039	0.039	0.039	0.039	0.039	0.039	0.040	0.040	0.041	0.043	
13.00-0.036	0.036	0.036	0.036	0.036	0.036	0.036	0.036	0.036	0.036	0.036	0.036	0.036	0.036	0.036	0.036	0.036	0.036	0.037	0.038	0.039	
14.00-0.034	0.034	0.034	0.034	0.034	0.034	0.034	0.034	0.034	0.034	0.034	0.034	0.034	0.034	0.034	0.034	0.034	0.034	0.034	0.035	0.036	
15.00-0.031	0.031	0.031	0.031	0.031	0.031	0.031	0.031	0.031	0.031	0.031	0.031	0.031	0.031	0.031	0.031	0.032	0.032	0.032	0.032	0.033	

$$K = -3.73$$

H/ℓ_3	0.00	0.05	0.10	0.15	0.20	0.25	0.30	0.35	0.40	0.45	0.50	0.55	0.60	0.65	0.70	0.75	1.00	2.00	3.00	4.00
0.05-0.033	0.033	0.033	0.033	0.028	0.025	0.023	0.021	0.019	0.017	0.015	0.014	0.012	0.011	0.011	0.009	0.008	0.005	0.002	0.001	0.001
0.10-0.067	0.001	0.054	0.059	0.054	0.049	0.044	0.040	0.035	0.032	0.029	0.026	0.023	0.021	0.019	0.017	0.011	0.004	0.002	0.001	0.001
0.15-0.103	-0.033	0.031	0.091	0.084	0.077	0.062	0.062	0.056	0.050	0.045	0.040	0.035	0.033	0.030	0.027	0.018	0.006	0.003	0.002	0.002
0.20-0.139	-0.030	-0.002	0.059	0.015	0.097	0.087	0.078	0.070	0.063	0.057	0.051	0.046	0.042	0.038	0.025	0.008	0.004	0.002	0.001	0.001
0.25-0.177	-0.105	-0.033	0.025	0.034	0.138	0.125	0.114	0.103	0.093	0.083	0.075	0.067	0.061	0.055	0.052	0.032	0.010	0.005	0.003	0.003
0.30-0.215	-0.143	-0.074	-0.010	0.050	0.106	0.157	0.143	0.130	0.117	0.105	0.094	0.085	0.076	0.069	0.062	0.040	0.012	0.006	0.003	0.003
0.35-0.255	-0.132	-0.112	-0.047	0.015	0.372	0.125	0.174	0.158	0.143	0.129	0.116	0.104	0.094	0.085	0.077	0.048	0.014	0.007	0.004	0.004
0.40-0.294	-0.221	-0.152	-0.085	-0.023	0.036	0.091	0.142	0.199	0.171	0.155	0.140	0.125	0.113	0.102	0.092	0.058	0.015	0.008	0.004	0.004
0.45-0.335	-0.252	-0.192	-0.125	-0.062	0.032	0.053	0.108	0.157	0.202	0.183	0.156	0.150	0.135	0.121	0.119	0.058	0.019	0.009	0.005	0.005
0.50-0.375	-0.303	-0.233	-0.166	-0.102	0.041	0.017	0.372	0.123	0.170	0.213	0.194	0.175	0.158	0.143	0.129	0.079	0.022	0.010	0.006	0.006
0.50-0.456	-0.330	-0.310	-0.251	-0.137	0.124	0.064	0.006	0.043	0.099	0.147	0.192	0.233	0.212	0.192	0.173	0.106	0.027	0.012	0.007	0.007
0.70-0.534	-0.450	-0.402	-0.337	-0.274	0.211	0.150	0.391	0.034	0.021	0.073	0.122	0.167	0.210	0.248	0.225	0.138	0.033	0.015	0.008	0.008
0.80-0.504	-0.545	-0.484	-0.423	-0.361	0.300	0.243	0.180	0.122	0.065	0.010	0.042	0.092	0.139	0.183	0.224	0.177	0.040	0.017	0.010	0.010
0.90-0.570	-0.516	-0.560	-0.503	-0.445	0.387	0.322	0.271	0.213	0.155	0.099	0.044	0.009	0.050	0.108	0.154	0.225	0.048	0.020	0.011	0.011
1.00-0.723	-0.575	-0.527	-0.577	-0.524	0.470	0.415	0.350	0.303	0.247	0.191	0.135	0.071	0.027	0.024	0.074	0.252	0.057	0.023	0.013	0.013
1.10-0.632	-0.560	-0.533	-0.530	-0.594	0.546	0.495	0.444	0.371	0.337	0.283	0.228	0.173	0.119	0.065	0.013	0.217	0.057	0.027	0.015	0.015
1.20-0.567	-0.535	-0.605	-0.527	-0.651	0.610	0.567	0.521	0.472	0.423	0.371	0.319	0.255	0.212	0.158	0.106	0.142	0.079	0.033	0.016	0.016
1.30-0.500	-0.522	-0.532	-0.557	-0.578	0.501	0.625	0.586	0.544	0.500	0.453	0.405	0.355	0.303	0.251	0.198	0.058	0.094	0.034	0.018	0.018
1.40-0.459	-0.470	-0.483	-0.498	-0.515	0.534	0.555	0.579	0.604	0.567	0.526	0.483	0.437	0.390	0.341	0.299	0.032	0.111	0.039	0.020	0.020
1.50-0.419	-0.427	-0.437	-0.449	-0.463	0.478	0.495	0.515	0.537	0.561	0.595	0.550	0.511	0.465	0.424	0.377	0.126	0.131	0.044	0.022	0.022
2.00-0.291	-0.294	-0.299	-0.309	-0.322	0.305	0.721	0.317	0.323	0.331	0.339	0.349	0.358	0.370	0.333	0.398	0.414	0.529	0.330	0.078	0.035
2.50-0.225	-0.226	-0.229	-0.230	-0.232	0.234	0.235	0.239	0.242	0.245	0.249	0.252	0.255	0.251	0.255	0.272	0.311	0.375	0.151	0.055	0.055
3.00-0.184	-0.185	-0.187	-0.188	-0.189	0.190	0.191	0.191	0.193	0.194	0.195	0.198	0.200	0.202	0.204	0.207	0.223	0.478	0.349	0.089	0.089
3.50-0.156	-0.157	-0.157	-0.158	-0.158	0.159	0.159	0.160	0.160	0.151	0.152	0.153	0.154	0.155	0.155	0.168	0.169	0.177	0.273	0.054	0.152
4.00-0.136	-0.136	-0.136	-0.137	-0.137	0.137	0.137	0.138	0.138	0.139	0.139	0.140	0.141	0.141	0.142	0.142	0.143	0.144	0.149	0.194	0.455
4.50-0.120	-0.120	-0.120	-0.121	-0.121	0.121	0.121	0.122	0.122	0.122	0.123	0.123	0.123	0.124	0.124	0.125	0.125	0.129	0.154	0.254	0.042
5.00-0.105	-0.105	-0.105	-0.105	-0.105	0.105	0.105	0.105	0.105	0.105	0.110	0.110	0.110	0.111	0.111	0.111	0.111	0.114	0.130	0.175	0.442
6.00-0.039	-0.039	-0.052	-0.052	-0.050	0.050	0.050	0.050	0.050	0.050	0.050	0.051	0.051	0.051	0.051	0.051	0.051	0.093	0.101	0.119	0.158
7.00-0.076	-0.076	-0.076	-0.077	-0.077	0.077	0.077	0.077	0.077	0.077	0.077	0.077	0.077	0.078	0.078	0.078	0.078	0.078	0.078	0.078	0.078
8.00-0.057	-0.057	-0.067	-0.067	-0.067	0.067	0.067	0.067	0.067	0.067	0.067	0.067	0.067	0.067	0.067	0.067	0.068	0.058	0.071	0.075	0.056
9.00-0.050	-0.050	-0.052	-0.052	-0.052	0.059	0.052	0.059	0.059	0.059	0.060	0.060	0.060	0.060	0.060	0.060	0.060	0.060	0.060	0.062	0.071
10.00-0.157	-0.157	-0.054	-0.053	-0.053	0.053	0.053	0.053	0.053	0.053	0.054	0.054	0.054	0.054	0.054	0.054	0.054	0.054	0.055	0.053	0.052
11.00-0.245	-0.245	-0.243	-0.248	-0.248	0.248	0.248	0.248	0.248	0.249	0.249	0.249	0.249	0.249	0.249	0.249	0.249	0.249	0.249	0.252	0.054
12.00-0.244	-0.244	-0.244	-0.244	-0.244	0.244	0.244	0.244</td													

ТАБЛИЦА ЗНАЧЕНИЙ ФУНКЦИИ

μ/l₃

91

$$K = -3, 3, 3$$

$\frac{H}{\ell_3}$	0.00	0.05	0.10	0.15	0.20	0.25	0.30	0.35	0.40	0.45	0.50	0.55	0.50	0.55	0.70	0.75	1.00	2.00	3.00	4.0
0.05-0.035	0.030	0.033	0.031	0.028	0.025	0.023	0.020	0.018	0.016	0.015	0.013	0.012	0.011	0.010	0.006	0.002	0.001	0.000	0.000	
0.10-0.073	0.070	0.062	0.064	0.053	0.053	0.048	0.043	0.039	0.035	0.031	0.028	0.025	0.023	0.021	0.019	0.012	0.004	0.002	0.001	
0.15-0.112	0.112	0.037	0.034	0.039	0.092	0.084	0.075	0.068	0.061	0.055	0.049	0.044	0.040	0.035	0.033	0.030	0.019	0.005	0.003	0.002
0.20-0.152	0.152	0.075	0.003	0.065	0.127	0.116	0.105	0.095	0.086	0.077	0.069	0.052	0.055	0.050	0.046	0.041	0.027	0.003	0.004	0.002
0.25-0.194	0.194	-0.041	0.028	0.092	0.151	0.139	0.125	0.113	0.102	0.091	0.082	0.074	0.066	0.060	0.054	0.035	0.010	0.005	0.003	0.002
0.30-0.235	0.150	-0.081	-0.011	0.055	0.116	0.173	0.158	0.143	0.129	0.115	0.104	0.093	0.084	0.075	0.069	0.044	0.013	0.005	0.004	0.002
0.35-0.289	0.190	-0.123	-0.031	0.017	0.090	0.139	0.192	0.175	0.158	0.142	0.123	0.115	0.104	0.093	0.084	0.053	0.015	0.007	0.004	0.002
0.40-0.324	0.243	-0.165	-0.023	-0.024	0.041	0.101	0.157	0.209	0.190	0.172	0.155	0.139	0.125	0.113	0.102	0.064	0.018	0.003	0.005	0.002
0.45-0.369	0.230	-0.211	-0.137	-0.137	0.060	0.062	0.120	0.174	0.224	0.203	0.184	0.166	0.149	0.135	0.121	0.075	0.021	0.010	0.036	0.008
0.50-0.414	0.334	-0.257	-0.182	-0.111	-0.044	0.020	0.081	0.137	0.189	0.237	0.215	0.195	0.175	0.158	0.143	0.098	0.024	0.011	0.006	0.002
0.55-0.504	0.426	-0.351	-0.277	-0.205	-0.136	-0.062	-0.005	0.055	0.112	0.155	0.214	0.250	0.236	0.214	0.193	0.117	0.030	0.013	0.008	0.002
0.60-0.591	0.510	-0.445	-0.373	-0.302	-0.233	-0.165	-0.099	-0.035	0.025	0.083	0.137	0.188	0.235	0.278	0.253	0.154	0.037	0.015	0.009	0.002
0.65-0.473	0.505	-0.537	-0.458	-0.400	-0.332	-0.254	-0.198	-0.133	-0.070	-0.009	0.050	0.105	0.159	0.237	0.252	0.198	0.045	0.019	0.011	0.002
0.70-0.745	0.584	-0.522	-0.559	-0.495	-0.430	-0.364	-0.299	-0.234	-0.171	-0.108	-0.047	0.012	0.059	0.123	0.174	0.253	0.253	0.022	0.012	0.002
0.75-0.904	0.752	-0.593	-0.641	-0.583	-0.523	-0.461	-0.399	-0.336	-0.273	-0.210	-0.148	-0.087	-0.029	0.030	0.086	0.317	0.063	0.025	0.014	0.002
0.80-0.711	0.735	-0.761	-0.712	-0.661	-0.598	-0.552	-0.494	-0.435	-0.374	-0.313	-0.252	-0.191	-0.130	-0.070	-0.012	0.246	0.075	0.030	0.015	0.002
0.85-0.631	0.551	-0.574	-0.599	-0.725	-0.590	-0.632	-0.530	-0.526	-0.470	-0.413	-0.354	-0.294	-0.234	-0.174	-0.115	0.162	0.090	0.034	0.018	0.002
0.90-0.565	0.531	-0.600	-0.621	-0.644	-0.570	-0.598	-0.654	-0.607	-0.558	-0.505	-0.451	-0.325	-0.337	-0.279	-0.220	0.058	0.105	0.033	0.020	0.002
0.95-0.510	0.523	-0.538	-0.555	-0.574	-0.526	-0.620	-0.646	-0.675	-0.633	-0.587	-0.539	-0.489	-0.435	-0.380	-0.323	-0.034	0.124	0.043	0.022	0.002
1.00-0.455	0.475	-0.486	-0.500	-0.515	-0.533	-0.552	-0.575	-0.599	-0.526	-0.555	-0.615	-0.570	-0.523	-0.473	-0.421	-0.139	0.147	0.048	0.025	0.002
1.05-0.323	0.327	-0.331	-0.325	-0.340	-0.346	-0.352	-0.360	-0.358	-0.377	-0.387	-0.399	-0.412	-0.427	-0.444	-0.463	-0.593	0.374	0.07	0.039	0.002
1.10-0.250	0.251	-0.253	-0.255	-0.257	-0.259	-0.262	-0.265	-0.258	-0.272	-0.276	-0.280	-0.285	-0.290	-0.295	-0.300	-0.347	-0.393	0.171	0.051	0.002
1.15-0.204	0.205	-0.206	-0.207	-0.209	-0.209	-0.211	-0.212	-0.214	-0.216	-0.217	-0.220	-0.222	-0.224	-0.227	-0.230	-0.248	-0.539	0.395	0.100	0.002
1.20-0.173	0.174	-0.174	-0.174	-0.175	-0.175	-0.176	-0.177	-0.178	-0.179	-0.180	-0.181	-0.182	-0.183	-0.185	-0.186	-0.197	-0.305	-0.059	0.183	0.002
1.25-0.150	0.151	-0.151	-0.151	-0.152	-0.152	-0.153	-0.153	-0.154	-0.155	-0.155	-0.156	-0.157	-0.158	-0.158	-0.159	-0.165	-0.215	-0.514	0.408	0.002
1.30-0.133	0.133	-0.133	-0.134	-0.134	-0.134	-0.135	-0.135	-0.135	-0.136	-0.136	-0.137	-0.137	-0.138	-0.138	-0.139	-0.143	-0.172	-0.236	-0.346	0.002
1.35-0.119	0.110	-0.120	-0.120	-0.120	-0.120	-0.121	-0.121	-0.121	-0.121	-0.122	-0.122	-0.123	-0.123	-0.124	-0.126	-0.145	-0.199	-0.500	0.002	0.000
1.40-0.099	0.099	-0.099	-0.099	-0.099	-0.099	-0.100	-0.100	-0.100	-0.100	-0.100	-0.100	-0.101	-0.101	-0.101	-0.101	-0.103	-0.112	-0.132	-0.158	0.000
1.45-0.085	0.085	-0.085	-0.085	-0.085	-0.085	-0.085	-0.085	-0.085	-0.085	-0.085	-0.085	-0.085	-0.085	-0.085	-0.085	-0.085	-0.092	-0.102	-0.124	0.000
1.50-0.074	0.074	-0.074	-0.074	-0.074	-0.074	-0.074	-0.074	-0.074	-0.074	-0.074	-0.074	-0.075	-0.075	-0.075	-0.075	-0.079	-0.085	-0.095	-0.095	0.000
1.55-0.065	0.065	-0.065	-0.065	-0.065	-0.065	-0.065	-0.065	-0.065	-0.065	-0.065	-0.065	-0.065	-0.065	-0.065	-0.066	-0.067	-0.069	-0.073	-0.079	0.000
1.60-0.059	0.059	-0.059	-0.059	-0.059	-0.059	-0.059	-0.059	-0.059	-0.059	-0.059	-0.059	-0.059	-0.059	-0.059	-0.059	-0.059	-0.061	-0.064	-0.068	0.000
1.65-0.054	0.054	-0.054	-0.054	-0.054	-0.054	-0.054	-0.054	-0.054	-0.054	-0.054	-0.054	-0.054	-0.054	-0.054	-0.054	-0.054	-0.054	-0.055	-0.057	0.000
1.70-0.049	0.049	-0.049	-0.																	

ТАБЛИЦА ЗНАЧЕНИЙ ФУНКЦИИ M/l_3

92

$K = -0.20$

H/l_3	0.00	0.05	0.10	0.15	0.20	0.25	0.30	0.35	0.40	0.45	0.50	0.55	0.60	0.65	0.70	0.75	1.00	2.00	3.00	4.00
h/l_3	:	:	:	:	:	:	:	:	:	:	:	:	:	:	:	:	:	:	:	:
0.05-0.058	0.038	0.035	0.033	0.030	0.027	0.024	0.022	0.020	0.018	0.015	0.014	0.013	0.012	0.011	0.010	0.006	0.002	0.001	0.001	
0.10-0.078	0.031	0.074	0.069	0.063	0.057	0.052	0.046	0.042	0.037	0.033	0.030	0.027	0.025	0.022	0.020	0.013	0.004	0.002	0.001	
0.15-0.120	-0.039	0.037	0.107	0.099	0.090	0.081	0.073	0.066	0.059	0.053	0.048	0.043	0.039	0.035	0.032	0.021	0.006	0.003	0.002	
0.20-0.164	-0.031	-0.003	0.070	0.137	0.126	0.114	0.103	0.093	0.083	0.075	0.067	0.060	0.054	0.049	0.045	0.029	0.009	0.004	0.002	
0.25-0.210	-0.124	-0.044	0.030	0.100	0.164	0.150	0.136	0.122	0.110	0.099	0.089	0.080	0.072	0.065	0.059	0.038	0.011	0.005	0.003	
0.30-0.256	-0.159	-0.083	-0.011	0.060	0.126	0.187	0.171	0.155	0.140	0.126	0.113	0.101	0.091	0.082	0.074	0.047	0.014	0.007	0.004	
0.35-0.303	-0.216	-0.133	-0.055	0.019	0.087	0.150	0.209	0.190	0.172	0.155	0.140	0.125	0.113	0.102	0.092	0.058	0.017	0.008	0.005	
0.40-0.351	-0.263	-0.180	-0.100	0.025	0.045	0.111	0.172	0.228	0.207	0.187	0.159	0.152	0.137	0.123	0.111	0.059	0.019	0.009	0.005	
0.45-0.400	-0.313	-0.229	-0.148	-0.071	0.031	0.062	0.132	0.190	0.244	0.222	0.201	0.181	0.163	0.147	0.133	0.082	0.022	0.010	0.006	
0.50-0.450	-0.353	-0.275	-0.197	-0.120	-0.346	0.024	0.090	0.151	0.207	0.250	0.236	0.213	0.193	0.173	0.156	0.096	0.026	0.012	0.007	
0.55-0.549	-0.454	-0.381	-0.300	-0.222	-0.146	-0.073	0.003	0.053	0.125	0.153	0.236	0.285	0.259	0.235	0.222	0.128	0.032	0.014	0.008	
0.70-0.545	-0.555	-0.485	-0.406	-0.329	-0.252	-0.179	-0.106	0.036	0.030	0.093	0.153	0.208	0.259	0.306	0.279	0.169	0.040	0.017	0.010	
0.80-0.736	-0.562	-0.587	-0.511	-0.436	-0.351	-0.287	-0.215	-0.143	-0.074	-0.007	0.057	0.118	0.175	0.229	0.279	0.219	0.049	0.021	0.012	
0.90-0.816	-0.750	-0.681	-0.612	-0.541	-0.470	-0.398	-0.326	-0.255	-0.185	-0.115	-0.048	0.017	0.079	0.138	0.194	0.280	0.258	0.124	0.013	
1.00-0.882	-0.825	-0.765	-0.703	-0.632	-0.573	-0.505	-0.436	-0.367	-0.298	-0.222	-0.150	-0.093	-0.027	0.036	0.097	0.351	0.359	0.328	0.015	
1.10-0.780	-0.900	-0.935	-0.782	-0.726	-0.667	-0.605	-0.542	-0.476	-0.410	-0.342	-0.275	-0.207	-0.140	-0.074	-0.018	0.274	0.352	0.332	0.017	
1.20-0.692	-0.715	-0.743	-0.768	-0.708	-0.747	-0.694	-0.637	-0.578	-0.516	-0.453	-0.388	-0.322	-0.256	-0.190	-0.124	0.182	0.397	0.337	0.019	
1.30-0.619	-0.537	-0.658	-0.681	-0.703	-0.736	-0.767	-0.719	-0.668	-0.613	-0.555	-0.495	-0.433	-0.370	-0.305	-0.240	0.078	0.115	0.042	0.022	
1.40-0.559	-0.573	-0.590	-0.600	-0.633	-0.654	-0.681	-0.711	-0.743	-0.696	-0.646	-0.593	-0.537	-0.478	-0.417	-0.354	-0.034	0.137	0.047	0.024	
1.50-0.4509	-0.520	-0.533	-0.548	-0.565	-0.585	-0.607	-0.632	-0.659	-0.689	-0.722	-0.677	-0.628	-0.576	-0.521	-0.463	-0.151	0.153	0.053	0.027	
2.00-0.353	-0.357	-0.362	-0.367	-0.372	-0.379	-0.386	-0.394	-0.403	-0.413	-0.425	-0.438	-0.453	-0.470	-0.488	-0.510	-0.655	0.417	0.096	0.043	
2.50-0.273	-0.275	-0.277	-0.279	-0.281	-0.284	-0.287	-0.290	-0.294	-0.298	-0.302	-0.307	-0.312	-0.318	-0.325	-0.332	-0.382	-0.390	0.190	0.058	
3.00-0.227	-0.224	-0.225	-0.226	-0.227	-0.229	-0.230	-0.232	-0.234	-0.236	-0.238	-0.240	-0.243	-0.245	-0.248	-0.251	-0.272	-0.398	0.643	0.111	
3.50-0.189	-0.190	-0.193	-0.191	-0.191	-0.193	-0.193	-0.194	-0.195	-0.197	-0.198	-0.199	-0.200	-0.202	-0.203	-0.205	-0.216	-0.339	0.654	0.204	
4.00-0.164	-0.155	-0.165	-0.165	-0.165	-0.166	-0.166	-0.167	-0.168	-0.168	-0.169	-0.170	-0.171	-0.171	-0.172	-0.173	-0.174	-0.181	-0.238	0.572	0.457
4.50-0.145	-0.146	-0.145	-0.146	-0.146	-0.146	-0.147	-0.147	-0.148	-0.148	-0.149	-0.149	-0.150	-0.150	-0.151	-0.151	-0.152	-0.156	-0.189	0.316	0.050
5.00-0.130	-0.130	-0.131	-0.131	-0.131	-0.131	-0.132	-0.132	-0.132	-0.133	-0.133	-0.133	-0.134	-0.134	-0.135	-0.135	-0.138	-0.159	-0.223	0.557	
5.00-0.106	-0.103	-0.103	-0.103	-0.103	-0.102	-0.102	-0.102	-0.102	-0.102	-0.102	-0.102	-0.110	-0.110	-0.110	-0.110	-0.111	-0.112	-0.122	0.145	0.208
7.00-0.092	-0.092	-0.093	-0.093	-0.093	-0.093	-0.093	-0.093	-0.093	-0.093	-0.093	-0.093	-0.094	-0.094	-0.094	-0.094	-0.095	-0.101	-0.112	0.136	
9.00-0.081	-0.081	-0.081	-0.081	-0.081	-0.081	-0.081	-0.081	-0.081	-0.081	-0.081	-0.081	-0.082	-0.082	-0.082	-0.082	-0.086	-0.093	-0.105		
9.00-0.072	-0.072	-0.073	-0.072	-0.072	-0.072	-0.072	-0.072	-0.072	-0.072	-0.072	-0.072	-0.072	-0.072	-0.072	-0.072	-0.073	-0.090	-0.097		
10.00-0.064	-0.064	-0.064	-0.064	-0.064	-0.065	-0.065	-0.065	-0.065	-0.065	-0.065	-0.065	-0.065	-0.065	-0.065	-0.065	-0.065	-0.067	-0.070	0.075	
11.00-0.059	-0.059	-0.059	-0.059	-0.059	-0.059	-0.059	-0.059	-0.059	-0.059	-0.059	-0.059	-0.059	-0.059	-0.059	-0.059	-0.059	-0.060	-0.063	0.056	
12.00-0.054	-0.054	-0.054	-0.054	-0.054	-0.054	-0.054	-0.054	-0.054	-0.054	-0.054	-0.054	-0.054	-0.054	-0.054	-0.054	-0.054	-0.057	-0.059		
12.00-0.049	-0.049	-0.049	-0.049	-0.049	-0.049	-0.049	-0.049	-0.049	-0.049	-0.049	-0.049	-0.049	-0.049	-0.049	-0.049	-0.049	-0.050	-0.052	0.034	
14.00-0.046	-0.046	-0.046	-0.046	-0.046	-0.046	-0.046	-0.046	-0.046	-0.046	-0.046	-0.046	-0.046	-0.046	-0.046	-0.046	-0.046	-0.047	-0.048	0.049	
15.00-0.043	-0.043	-0.043	-0.043	-0.043	-0.043	-0.043	-0.043	-0.043	-0.043	-0.043	-0.043	-0.043	-0.043	-0.043	-0.043	-0.043	-0.044	-0.044	0.046	

ТАБЛИЦА ДЛЯ ВЫЧИСЛЕНИЯ ПОТЕНЦИАЛА ВЛИЯНИЯ ГЛУБИННОГО ЗАЗЕМЛЕНИЯ

ТАБЛИЦА ЗНАЧЕНИЙ ФУНКЦИИ ϕ

93

 $h/l_3 = 0.075$ $K = 0.9$ $h/l_3 = 0.50$

$\frac{H/l_3}{h/l_3}$	0.10	0.15	0.20	0.25	0.30	0.35	0.40	0.45	0.50	0.55	0.60	0.65	0.70	0.75	1.00	2.00	3.00	4.00
0.10	1.078	1.411	1.920	0.427	0.221	0.119	0.065	0.035	0.017	0.008	0.004	0.003	0.002	0.002	0.001	0.000	0.000	0.000
0.15	1.356	1.393	1.747	0.593	0.336	0.211	0.122	0.067	0.034	0.016	0.009	0.007	0.006	0.004	0.002	0.000	0.000	0.000
0.20	1.787	1.375	1.001	0.693	0.452	0.296	0.174	0.100	0.053	0.026	0.015	0.012	0.010	0.009	0.007	0.007	0.004	0.000
0.25	1.581	1.335	1.013	0.734	0.509	0.339	0.215	0.128	0.070	0.036	0.021	0.018	0.015	0.013	0.011	0.010	0.006	0.001
0.30	1.571	1.273	0.995	0.747	0.538	0.370	0.243	0.149	0.085	0.046	0.029	0.024	0.021	0.018	0.016	0.014	0.008	0.002
0.35	1.474	1.212	0.783	0.732	0.546	0.385	0.260	0.165	0.097	0.055	0.036	0.031	0.027	0.023	0.020	0.018	0.010	0.000
0.40	1.378	1.142	0.221	0.712	0.541	0.321	0.270	0.175	0.107	0.064	0.043	0.037	0.033	0.029	0.025	0.022	0.013	0.003
0.45	1.282	1.173	0.874	0.591	0.529	0.389	0.273	0.182	0.115	0.072	0.050	0.044	0.038	0.034	0.030	0.027	0.016	0.004
0.50	1.196	1.103	0.929	0.661	0.512	0.392	0.274	0.187	0.122	0.079	0.057	0.050	0.044	0.039	0.035	0.032	0.019	0.005
0.55	1.113	0.947	0.733	0.531	0.494	0.373	0.272	0.190	0.127	0.085	0.063	0.056	0.050	0.045	0.040	0.036	0.023	0.006
0.60	1.048	0.891	0.741	0.502	0.475	0.364	0.269	0.191	0.132	0.091	0.068	0.061	0.055	0.050	0.045	0.041	0.026	0.007
0.65	0.986	0.840	0.703	0.574	0.457	0.354	0.265	0.193	0.136	0.097	0.074	0.067	0.060	0.055	0.050	0.045	0.029	0.008
0.70	0.930	0.795	0.668	0.542	0.441	0.345	0.262	0.193	0.140	0.101	0.079	0.072	0.065	0.059	0.054	0.050	0.033	0.004
0.75	0.880	0.755	0.637	0.526	0.425	0.336	0.258	0.194	0.143	0.106	0.083	0.076	0.070	0.064	0.059	0.054	0.036	0.011
0.80	0.836	0.712	0.507	0.516	0.412	0.328	0.255	0.194	0.146	0.110	0.087	0.080	0.074	0.068	0.063	0.058	0.039	0.012
0.85	0.797	0.657	0.534	0.437	0.399	0.321	0.252	0.195	0.148	0.114	0.091	0.084	0.078	0.072	0.066	0.061	0.043	0.006
0.90	0.762	0.655	0.561	0.471	0.388	0.314	0.250	0.195	0.151	0.117	0.094	0.087	0.081	0.075	0.070	0.065	0.046	0.015
0.95	0.731	0.633	0.542	0.456	0.378	0.309	0.247	0.195	0.153	0.120	0.097	0.091	0.084	0.079	0.073	0.068	0.049	0.015
1.00	0.703	0.612	0.524	0.443	0.370	0.303	0.245	0.195	0.154	0.123	0.100	0.093	0.087	0.082	0.076	0.071	0.052	0.018
1.50	0.525	0.467	0.411	0.350	0.312	0.259	0.229	0.194	0.164	0.138	0.116	0.112	0.107	0.102	0.098	0.094	0.075	0.033
2.00	0.421	0.386	0.345	0.308	0.273	0.241	0.212	0.185	0.161	0.141	0.123	0.119	0.115	0.112	0.109	0.105	0.090	0.047
2.50	0.359	0.326	0.295	0.257	0.240	0.216	0.193	0.173	0.155	0.139	0.125	0.123	0.120	0.117	0.115	0.112	0.099	0.039
3.00	0.306	0.280	0.256	0.233	0.212	0.194	0.177	0.161	0.148	0.137	0.127	0.125	0.123	0.121	0.118	0.116	0.105	0.059
3.50	0.265	0.244	0.224	0.207	0.190	0.176	0.163	0.152	0.143	0.135	0.129	0.127	0.125	0.123	0.121	0.120	0.110	0.053
4.00	0.234	0.217	0.201	0.186	0.173	0.162	0.153	0.145	0.139	0.134	0.131	0.129	0.128	0.126	0.124	0.122	0.114	0.083
4.50	0.211	0.195	0.182	0.171	0.161	0.152	0.145	0.140	0.136	0.134	0.133	0.131	0.130	0.128	0.127	0.125	0.117	0.086
5.00	0.197	0.182	0.162	0.152	0.151	0.145	0.140	0.136	0.134	0.133	0.134	0.133	0.132	0.130	0.129	0.127	0.120	0.093
5.50	0.179	0.159	0.152	0.151	0.145	0.140	0.136	0.134	0.133	0.134	0.136	0.134	0.133	0.132	0.130	0.129	0.122	0.097
6.00	0.169	0.152	0.152	0.145	0.147	0.136	0.133	0.132	0.132	0.134	0.136	0.135	0.134	0.133	0.131	0.130	0.124	0.100
6.50	0.167	0.153	0.145	0.147	0.136	0.133	0.131	0.131	0.131	0.133	0.137	0.135	0.134	0.133	0.132	0.131	0.125	0.103
7.00	0.154	0.147	0.141	0.137	0.133	0.131	0.130	0.130	0.131	0.133	0.137	0.135	0.134	0.133	0.132	0.131	0.125	0.105
7.50	0.149	0.143	0.138	0.134	0.131	0.129	0.128	0.129	0.130	0.132	0.136	0.135	0.134	0.133	0.132	0.131	0.126	0.106
8.00	0.144	0.136	0.135	0.131	0.129	0.127	0.127	0.128	0.129	0.132	0.135	0.134	0.133	0.132	0.131	0.130	0.125	0.107
8.50	0.140	0.136	0.132	0.122	0.127	0.126	0.126	0.126	0.128	0.130	0.134	0.133	0.132	0.131	0.130	0.129	0.125	0.108
9.00	0.137	0.133	0.122	0.127	0.125	0.124	0.124	0.125	0.127	0.129	0.132	0.131	0.131	0.130	0.129	0.128	0.124	0.109
9.50	0.134	0.130	0.127	0.125	0.123	0.123	0.124	0.125	0.127	0.127	0.131	0.130	0.129	0.128	0.127	0.123	0.120	0.108
10.00	0.131	0.122	0.125	0.122	0.121	0.121	0.122	0.124	0.126	0.127	0.127	0.131	0.130	0.129	0.128	0.127	0.123	0.108

ТАБЛИЦА ЗНАЧЕНИЙ ФУНКЦИИ Φ

9

$$h_3/l_3 = 0.075$$

$$\zeta = 0.9$$

$$h/l_3 = 1.00$$

ТАБЛИЦА ЗНАЧЕНИЙ ФУНКЦИИ Φ

95

 $h_T/l_3 = 0.075$ $\chi = 0.9$ $h/l_3 = 1.50$

y/l_3	H/l_3	0.00	0.05	0.10	0.15	0.20	0.25	0.30	0.35	0.40	0.45	0.50	0.55	0.60	0.65	0.70	0.75	1.00	2.00	3.00	4.00
0.10	1.989	1.452	0.880	0.477	0.271	0.168	0.112	0.080	0.059	0.045	0.035	0.027	0.022	0.018	0.014	0.012	0.004	0.000	0.000	0.000	0.000
0.15	1.976	1.502	1.055	0.701	0.463	0.315	0.223	0.163	0.123	0.095	0.074	0.059	0.047	0.038	0.031	0.026	0.009	0.000	0.000	0.000	0.000
0.20	1.957	1.555	1.181	0.867	0.629	0.459	0.341	0.258	0.199	0.156	0.124	0.099	0.081	0.066	0.054	0.044	0.016	0.001	0.000	0.000	0.000
0.25	1.934	1.591	1.270	0.920	0.763	0.586	0.453	0.354	0.280	0.223	0.180	0.146	0.119	0.097	0.080	0.066	0.024	0.001	0.000	0.000	0.000
0.30	1.907	1.612	1.333	1.032	0.868	0.693	0.554	0.444	0.359	0.291	0.237	0.195	0.160	0.132	0.109	0.091	0.034	0.001	0.001	0.000	0.000
0.35	1.876	1.620	1.374	1.149	0.950	0.791	0.641	0.526	0.432	0.356	0.295	0.244	0.203	0.168	0.140	0.117	0.045	0.002	0.001	0.000	0.000
0.40	1.843	1.617	1.392	1.195	1.012	0.851	0.713	0.596	0.499	0.417	0.349	0.292	0.244	0.205	0.171	0.143	0.056	0.002	0.001	0.000	0.000
0.45	1.806	1.607	1.412	1.228	1.058	0.906	0.773	0.656	0.557	0.472	0.399	0.337	0.284	0.240	0.202	0.170	0.067	0.003	0.001	0.001	0.001
0.50	1.767	1.590	1.415	1.248	1.091	0.948	0.820	0.706	0.606	0.519	0.443	0.378	0.321	0.273	0.231	0.195	0.079	0.004	0.001	0.001	0.001
0.55	1.727	1.563	1.410	1.258	1.113	0.979	0.857	0.747	0.648	0.560	0.483	0.414	0.355	0.303	0.258	0.219	0.090	0.004	0.002	0.001	0.001
0.60	1.686	1.542	1.399	1.260	1.126	1.001	0.885	0.778	0.682	0.595	0.516	0.446	0.385	0.331	0.283	0.242	0.101	0.005	0.002	0.001	0.001
0.65	1.644	1.514	1.383	1.256	1.132	1.015	0.905	0.803	0.709	0.623	0.545	0.474	0.411	0.355	0.305	0.262	0.111	0.006	0.002	0.001	0.001
0.70	1.601	1.483	1.364	1.246	1.132	1.022	0.918	0.820	0.730	0.645	0.563	0.497	0.433	0.376	0.325	0.280	0.121	0.007	0.003	0.001	0.001
0.75	1.558	1.450	1.341	1.233	1.127	1.024	0.926	0.833	0.745	0.663	0.586	0.516	0.452	0.394	0.342	0.295	0.130	0.008	0.003	0.002	0.002
0.80	1.516	1.417	1.317	1.217	1.118	1.021	0.929	0.840	0.755	0.676	0.601	0.531	0.467	0.409	0.357	0.309	0.138	0.008	0.003	0.002	0.002
0.85	1.474	1.383	1.290	1.198	1.105	1.015	0.927	0.843	0.762	0.684	0.611	0.542	0.479	0.421	0.369	0.321	0.145	0.009	0.004	0.002	0.002
0.90	1.432	1.348	1.263	1.177	1.091	1.036	0.923	0.842	0.754	0.690	0.618	0.551	0.488	0.431	0.378	0.330	0.152	0.010	0.004	0.002	0.002
0.95	1.391	1.314	1.235	1.154	1.074	0.994	0.915	0.838	0.754	0.692	0.622	0.556	0.495	0.438	0.386	0.338	0.157	0.011	0.005	0.002	0.002
1.00	1.351	1.280	1.205	1.131	1.055	0.980	0.905	0.832	0.761	0.691	0.624	0.559	0.499	0.443	0.391	0.344	0.162	0.012	0.005	0.003	0.003
1.50	1.011	0.972	0.931	0.888	0.844	0.798	0.752	0.705	0.658	0.610	0.562	0.513	0.467	0.422	0.380	0.341	0.179	0.022	0.010	0.006	0.006
2.00	0.778	0.751	0.723	0.694	0.664	0.633	0.601	0.558	0.535	0.501	0.467	0.430	0.395	0.361	0.329	0.299	0.170	0.029	0.016	0.009	0.009
2.50	0.624	0.504	0.582	0.561	0.538	0.515	0.491	0.467	0.443	0.417	0.392	0.364	0.336	0.310	0.285	0.260	0.157	0.035	0.020	0.013	0.013
3.00	0.520	0.504	0.487	0.470	0.452	0.434	0.416	0.398	0.379	0.359	0.340	0.317	0.295	0.273	0.253	0.233	0.148	0.039	0.025	0.016	0.016
3.50	0.446	0.435	0.421	0.407	0.393	0.378	0.364	0.349	0.334	0.319	0.304	0.284	0.266	0.247	0.230	0.213	0.140	0.041	0.028	0.019	0.019
4.00	0.395	0.384	0.373	0.361	0.349	0.338	0.326	0.314	0.301	0.289	0.277	0.260	0.244	0.228	0.213	0.198	0.134	0.043	0.031	0.022	0.022
4.50	0.354	0.345	0.335	0.326	0.315	0.306	0.296	0.286	0.276	0.266	0.256	0.241	0.226	0.213	0.199	0.186	0.129	0.044	0.033	0.024	0.024
5.00	0.322	0.314	0.305	0.297	0.289	0.280	0.272	0.263	0.255	0.246	0.237	0.224	0.211	0.199	0.187	0.175	0.123	0.044	0.034	0.026	0.026
5.50	0.295	0.288	0.281	0.273	0.266	0.259	0.251	0.244	0.236	0.229	0.221	0.209	0.198	0.187	0.176	0.165	0.118	0.045	0.036	0.028	0.028
6.00	0.272	0.265	0.259	0.253	0.246	0.240	0.233	0.227	0.220	0.213	0.207	0.196	0.185	0.175	0.165	0.156	0.112	0.045	0.037	0.029	0.029
6.50	0.252	0.246	0.240	0.234	0.229	0.223	0.217	0.211	0.205	0.199	0.193	0.183	0.174	0.164	0.155	0.146	0.107	0.045	0.037	0.031	0.031
7.00	0.234	0.222	0.223	0.218	0.213	0.207	0.202	0.197	0.191	0.186	0.180	0.171	0.167	0.154	0.146	0.138	0.101	0.045	0.038	0.032	0.032
7.50	0																				

ТАБЛИЦА ЗНАЧЕНИЙ ФУНКЦИИ Φ

96

 $h/l_3 = 0.75$ $\chi = 0.6$ $h/l_3 = 0.50$ ~~H/l_3~~

y/l_3	0.00	0.05	0.10	0.15	0.20	0.25	0.30	0.35	0.40	0.45	0.50	0.55	0.60	0.65	0.70	0.75	1.00	2.00	3.00	4.00
0.10	1.755	1.413	0.945	0.444	0.238	0.135	0.062	0.051	0.032	0.021	0.016	0.013	0.011	0.009	0.008	0.006	0.003	0.001	0.000	
0.15	1.095	1.31	0.984	0.631	0.394	0.248	0.158	0.102	0.066	0.045	0.034	0.028	0.023	0.019	0.017	0.014	0.008	0.002	0.001	
0.20	1.941	1.437	1.063	0.752	0.514	0.347	0.233	0.157	0.106	0.074	0.056	0.047	0.039	0.033	0.029	0.025	0.013	0.003	0.001	
0.25	1.760	1.424	1.103	0.824	0.599	0.427	0.300	0.210	0.147	0.106	0.082	0.069	0.058	0.050	0.043	0.038	0.021	0.004	0.001	
0.30	1.692	1.395	1.114	0.865	0.655	0.485	0.355	0.257	0.186	0.138	0.110	0.093	0.080	0.069	0.060	0.052	0.029	0.005	0.001	
0.35	1.515	1.355	1.109	0.884	0.690	0.528	0.398	0.298	0.223	0.170	0.138	0.118	0.102	0.089	0.077	0.068	0.039	0.009	0.002	
0.40	1.530	1.310	1.090	0.892	0.710	0.559	0.432	0.332	0.255	0.200	0.166	0.143	0.124	0.109	0.095	0.085	0.049	0.011	0.004	
0.45	1.457	1.262	1.066	0.884	0.720	0.579	0.459	0.360	0.284	0.228	0.192	0.167	0.147	0.129	0.114	0.102	0.060	0.014	0.003	
0.50	1.399	1.215	1.032	0.974	0.723	0.521	0.478	0.384	0.310	0.254	0.215	0.191	0.169	0.150	0.133	0.119	0.072	0.017	0.003	
0.55	1.336	1.172	1.010	0.860	0.722	0.522	0.493	0.404	0.332	0.277	0.239	0.213	0.182	0.169	0.152	0.136	0.083	0.020	0.004	
0.60	1.276	1.127	0.981	0.844	0.718	0.504	0.505	0.420	0.351	0.298	0.260	0.233	0.209	0.188	0.169	0.153	0.095	0.024	0.010	
0.65	1.224	1.087	0.954	0.828	0.711	0.506	0.513	0.434	0.368	0.317	0.279	0.252	0.227	0.205	0.186	0.169	0.137	0.028	0.011	
0.70	1.176	1.040	0.927	0.812	0.704	0.607	0.520	0.445	0.383	0.333	0.297	0.269	0.245	0.222	0.202	0.185	0.119	0.032	0.013	
0.75	1.131	1.015	0.902	0.795	0.695	0.505	0.525	0.455	0.396	0.348	0.312	0.285	0.260	0.235	0.218	0.199	0.131	0.036	0.015	
0.80	1.090	0.982	0.872	0.790	0.688	0.504	0.528	0.462	0.407	0.361	0.326	0.299	0.275	0.252	0.232	0.213	0.143	0.040	0.017	
0.85	1.053	0.953	0.857	0.765	0.670	0.501	0.531	0.46	0.416	0.372	0.333	0.312	0.283	0.266	0.245	0.226	0.154	0.045	0.019	
0.90	1.018	0.925	0.936	0.751	0.672	0.598	0.532	0.474	0.424	0.382	0.349	0.324	0.300	0.278	0.257	0.238	0.165	0.049	0.021	
0.95	0.987	0.900	0.917	0.737	0.663	0.595	0.533	0.478	0.431	0.391	0.359	0.334	0.311	0.289	0.269	0.250	0.175	0.054	0.023	
1.00	0.957	0.876	0.792	0.725	0.655	0.521	0.533	0.481	0.436	0.398	0.368	0.343	0.320	0.299	0.279	0.260	0.185	0.058	0.025	
1.50	0.751	0.705	0.662	0.621	0.532	0.545	0.512	0.481	0.454	0.430	0.409	0.392	0.375	0.358	0.342	0.327	0.259	0.106	0.050	
2.00	0.627	0.593	0.571	0.545	0.520	0.427	0.476	0.456	0.439	0.423	0.409	0.397	0.385	0.373	0.361	0.349	0.295	0.146	0.076	
2.50	0.542	0.522	0.504	0.486	0.469	0.454	0.443	0.426	0.414	0.404	0.395	0.386	0.377	0.368	0.359	0.350	0.308	0.175	0.101	
3.00	0.468	0.465	0.452	0.432	0.428	0.417	0.407	0.397	0.389	0.382	0.375	0.369	0.362	0.355	0.348	0.342	0.308	0.195	0.121	
3.50	0.431	0.421	0.411	0.402	0.393	0.385	0.379	0.371	0.365	0.360	0.355	0.350	0.345	0.339	0.334	0.329	0.303	0.207	0.137	
4.00	0.393	0.395	0.377	0.370	0.354	0.358	0.352	0.347	0.343	0.339	0.335	0.331	0.327	0.323	0.319	0.315	0.293	0.213	0.149	
4.50	0.354	0.342	0.343	0.338	0.334	0.329	0.325	0.322	0.319	0.316	0.313	0.310	0.307	0.303	0.300	0.282	0.214	0.157	0.113	
5.00	0.333	0.322	0.324	0.320	0.315	0.312	0.302	0.306	0.303	0.301	0.299	0.296	0.293	0.291	0.288	0.285	0.271	0.213	0.162	
5.50	0.310	0.305	0.303	0.222	0.295	0.223	0.291	0.288	0.286	0.284	0.283	0.280	0.278	0.276	0.274	0.271	0.259	0.211	0.155	
6.00	0.287	0.234	0.281	0.278	0.276	0.274	0.272	0.270	0.269	0.267	0.266	0.264	0.262	0.260	0.258	0.248	0.206	0.156	0.131	
6.50	0.272	0.252	0.255	0.263	0.261	0.259	0.257	0.256	0.255	0.254	0.252	0.250	0.249	0.247	0.246	0.237	0.202	0.166	0.134	
7.00	0.256	0.254	0.252	0.250	0.243	0.247	0.245	0.244	0.243	0.242	0.241	0.239	0.23	0.237	0.235	0.234	0.227	0.195	0.155	
7.50	0.242	0.243	0.238	0.237	0.235	0.234	0.233	0.232	0.231	0.230	0.229	0.228	0.227	0.226	0.224	0.223	0.217	0.190	0.163	
8.00	0.220	0.227	0.225	0.225	0.223	0.222	0.221	0.220	0.219	0.219	0.218	0.217	0.216	0.215	0.214	0.213	0.208	0.185	0.160	
8.50	0.217	0.216	0.215	0.214	0.213	0.212	0.211	0.210	0.209	0.209	0.208	0.207	0.206	0.205	0.204</td					

АБЛЯЦА ЗНАЧЕНИЙ ФУНКЦИИ ϕ

27

$$h_r/l_s = 0.075$$

$$\gamma = 0.6$$

$$h/l_3 = 1.00$$

H/l_s	0.00	0.05	0.10	0.15	0.20	0.25	0.30	0.35	0.40	0.45	0.50	0.55	0.60	0.65	0.70	0.75	1.00	2.00	3.00	4.00
0.10	1.286	1.449	2.976	2.473	0.267	0.154	0.109	0.075	0.054	0.040	0.030	0.023	0.018	0.014	0.011	0.009	0.003	0.001	0.000	
0.15	1.052	1.494	1.047	2.692	0.454	0.306	0.213	0.153	0.113	0.085	0.065	0.050	0.039	0.031	0.024	0.019	0.007	0.001	0.000	
0.20	1.046	1.541	1.165	2.952	0.613	0.442	0.324	0.241	0.182	0.140	0.108	0.085	0.066	0.052	0.041	0.033	0.012	0.002	0.001	
0.25	1.017	1.572	1.242	2.957	0.738	0.551	0.427	0.328	0.254	0.198	0.155	0.123	0.098	0.079	0.062	0.049	0.019	0.004	0.001	
0.30	1.083	1.585	1.302	1.042	0.834	0.659	0.519	0.409	0.323	0.257	0.205	0.153	0.131	0.105	0.084	0.067	0.027	0.005	0.002	
0.35	1.045	1.584	1.335	1.105	0.706	0.735	0.594	0.479	0.396	0.312	0.252	0.203	0.164	0.133	0.107	0.087	0.035	0.007	0.003	
0.40	1.034	1.573	1.350	1.143	0.957	0.725	0.655	0.539	0.442	0.362	0.296	0.242	0.197	0.161	0.131	0.107	0.045	0.010	0.004	
0.45	1.059	1.553	1.353	1.165	0.992	0.338	0.704	0.587	0.489	0.405	0.335	0.277	0.228	0.188	0.154	0.126	0.054	0.012	0.005	
0.50	1.013	1.527	1.345	1.174	1.914	0.359	0.743	0.626	0.527	0.443	0.370	0.309	0.257	0.213	0.176	0.146	0.065	0.015	0.006	
0.55	1.065	1.497	1.332	1.174	1.026	0.890	0.765	0.656	0.558	0.473	0.400	0.336	0.282	0.236	0.197	0.164	0.075	0.018	0.007	
0.60	1.015	1.463	1.312	1.167	1.029	0.901	0.784	0.678	0.583	0.499	0.425	0.360	0.305	0.257	0.216	0.181	0.086	0.021	0.008	
0.65	1.067	1.427	1.283	1.154	1.026	0.906	0.795	0.693	0.601	0.518	0.445	0.381	0.324	0.275	0.233	0.197	0.097	0.024	0.009	
0.70	1.018	1.382	1.251	1.137	1.018	0.905	0.803	0.702	0.614	0.533	0.461	0.397	0.341	0.292	0.249	0.212	0.107	0.027	0.011	
0.75	1.070	1.350	1.232	1.117	1.005	0.900	0.800	0.707	0.622	0.544	0.474	0.411	0.355	0.305	0.263	0.226	0.117	0.031	0.012	
0.80	1.022	1.312	1.202	1.024	0.930	0.891	0.797	0.709	0.627	0.552	0.484	0.422	0.357	0.318	0.275	0.238	0.127	0.034	0.014	
0.85	1.076	1.273	1.171	1.070	0.973	0.880	0.791	0.707	0.629	0.557	0.491	0.431	0.377	0.328	0.286	0.249	0.137	0.038	0.016	
0.90	1.031	1.235	1.132	1.045	0.954	0.866	0.782	0.703	0.628	0.559	0.495	0.437	0.384	0.337	0.295	0.258	0.146	0.042	0.017	
0.95	1.087	1.198	1.108	1.030	0.934	0.851	0.772	0.597	0.626	0.559	0.498	0.442	0.390	0.344	0.303	0.267	0.155	0.046	0.019	
1.00	1.045	1.161	1.077	0.925	0.914	0.836	0.761	0.689	0.621	0.558	0.499	0.445	0.395	0.350	0.310	0.274	0.163	0.050	0.021	
1.50	0.916	0.866	0.918	1.769	0.722	0.675	0.630	0.587	0.545	0.505	0.467	0.431	0.397	0.366	0.337	0.311	0.221	0.039	0.042	
2.00	0.715	0.632	0.650	1.613	0.537	0.556	0.527	0.498	0.470	0.444	0.419	0.395	0.372	0.351	0.331	0.312	0.243	0.121	0.063	
2.50	0.589	0.565	0.542	1.519	0.497	0.475	0.454	0.434	0.414	0.396	0.378	0.361	0.345	0.329	0.315	0.302	0.251	0.144	0.083	
3.00	0.503	0.435	0.467	1.459	0.433	0.417	0.402	0.386	0.372	0.358	0.345	0.332	0.320	0.308	0.298	0.288	0.249	0.159	0.099	
3.50	0.440	0.425	0.412	0.399	0.386	0.373	0.361	0.349	0.338	0.327	0.317	0.307	0.298	0.289	0.281	0.273	0.243	0.158	0.112	
4.00	0.392	0.381	0.370	0.359	0.343	0.338	0.329	0.319	0.310	0.302	0.294	0.286	0.279	0.272	0.265	0.259	0.236	0.173	0.122	
4.50	0.354	0.344	0.335	0.327	0.318	0.310	0.302	0.295	0.287	0.280	0.274	0.268	0.262	0.256	0.251	0.246	0.228	0.175	0.129	
5.00	0.323	0.315	0.307	0.300	0.293	0.295	0.280	0.274	0.268	0.262	0.257	0.252	0.247	0.243	0.238	0.235	0.220	0.174	0.133	
5.50	0.297	0.290	0.284	1.27	0.272	0.256	0.261	0.256	0.251	0.246	0.242	0.233	0.234	0.230	0.227	0.224	0.212	0.173	0.136	
6.00	0.275	0.270	0.264	1.250	0.254	0.249	0.245	0.241	0.237	0.233	0.229	0.226	0.222	0.219	0.217	0.214	0.205	0.171	0.138	
6.50	0.257	0.252	0.247	1.243	0.239	0.235	0.231	0.227	0.224	0.221	0.218	0.215	0.212	0.209	0.207	0.205	0.198	0.168	0.138	
7.00	0.241	0.237	0.233	1.220	0.225	0.222	0.219	0.216	0.213	0.210	0.207	0.205	0.203	0.201	0.199	0.197	0.191	0.154	0.138	
7.50	0.227	0.223	0.220	1.217	0.214	0.211	0.209	0.205	0.203	0.200	0.198	0.196	0.194	0.192	0.189	0.184	0.161	0.137	0.115	
8.00	0.215	0.212	0.209	1.206	0.203	0.201	0.199	0.196	0.194	0.192	0.190	0.188	0.186	0.185	0.183	0.182	0.178	0.157	0.136	
8.50	0.204	0.201	0.197	1.196	0.194	0.192	0.189	0.187	0.186	0.184	0.182	0.181	0.179	0.178	0.177	0.176	0.172	0.154	0.134	
9.00	0.194	0.192	0.189	1.197	0.197	0.193	0.189	0.186	0.184	0.182	0.180	0.178	0.177	0.176	0.175	0.174	0.170	0.169	0.150	
9.50	0.185	0.183	0.181	1.179	0.178	0.176	0.174	0.173	0.171	0.170	0.169	0.167	0.165	0.164						

ТАБЛИЦА ЗНАЧЕНИЙ ФУНКЦИИ Φ

98

 $h_r/l_s = 0.075$ $K = 0.6$ $h/l_s = 1.50$

H/l_s	0.00	0.05	0.10	0.15	0.20	0.25	0.30	0.35	0.40	0.45	0.50	0.55	0.60	0.65	0.70	0.75	1.00	2.00	3.00	4.00
y/l_s	0.00	0.05	0.10	0.15	0.20	0.25	0.30	0.35	0.40	0.45	0.50	0.55	0.60	0.65	0.70	0.75	1.00	2.00	3.00	4.00
0.10	1.289	1.452	0.339	0.473	0.271	0.159	0.113	0.080	0.059	0.045	0.035	0.029	0.023	0.019	0.015	0.013	0.005	0.001	0.000	0.000
0.15	1.270	1.502	1.055	0.732	0.464	0.315	0.224	0.164	0.124	0.096	0.076	0.061	0.049	0.041	0.034	0.028	0.012	0.001	0.000	0.000
0.20	1.250	1.556	1.132	0.859	0.633	0.451	0.343	0.260	0.201	0.159	0.127	0.103	0.084	0.059	0.058	0.048	0.021	0.002	0.001	0.000
0.25	1.236	1.593	1.272	0.973	0.765	0.589	0.456	0.357	0.283	0.227	0.184	0.151	0.124	0.103	0.086	0.072	0.031	0.004	0.001	0.001
0.30	1.212	1.615	1.335	1.095	0.972	0.627	0.559	0.449	0.364	0.297	0.244	0.202	0.168	0.140	0.118	0.100	0.044	0.005	0.002	0.001
0.35	1.188	1.624	1.373	1.153	0.955	0.786	0.647	0.532	0.439	0.364	0.303	0.254	0.213	0.179	0.152	0.129	0.058	0.007	0.003	0.001
0.40	1.164	1.522	1.404	1.202	1.019	0.358	0.721	0.605	0.508	0.427	0.360	0.304	0.257	0.219	0.186	0.159	0.073	0.009	0.003	0.002
0.45	1.131	1.512	1.413	1.235	1.066	0.215	0.782	0.667	0.568	0.484	0.412	0.352	0.300	0.257	0.220	0.189	0.088	0.011	0.004	0.002
0.50	1.074	1.592	1.423	1.256	1.101	0.952	0.831	0.719	0.620	0.534	0.460	0.395	0.341	0.294	0.253	0.213	0.104	0.014	0.005	0.003
0.55	1.035	1.576	1.412	1.268	1.124	0.992	0.871	0.762	0.664	0.578	0.502	0.436	0.378	0.328	0.284	0.246	0.120	0.017	0.006	0.003
0.60	1.004	1.552	1.410	1.271	1.139	1.015	0.901	0.796	0.701	0.615	0.539	0.471	0.411	0.359	0.313	0.273	0.135	0.020	0.007	0.004
0.65	1.053	1.525	1.395	1.259	1.147	1.031	0.923	0.823	0.731	0.647	0.571	0.502	0.441	0.387	0.340	0.297	0.150	0.023	0.009	0.004
0.70	1.012	1.495	1.379	1.252	1.149	1.041	0.941	0.830	0.843	0.754	0.672	0.597	0.529	0.467	0.412	0.363	0.320	0.165	0.025	0.010
0.75	1.071	1.464	1.357	1.253	1.146	1.045	0.942	0.858	0.772	0.693	0.619	0.551	0.490	0.434	0.385	0.340	0.179	0.029	0.011	0.006
0.80	1.030	1.433	1.334	1.236	1.130	1.044	0.954	0.867	0.785	0.709	0.636	0.570	0.509	0.453	0.403	0.358	0.192	0.033	0.013	0.006
0.85	1.000	1.400	1.302	1.213	1.129	1.040	0.955	0.873	0.795	0.720	0.650	0.585	0.525	0.470	0.419	0.374	0.204	0.036	0.014	0.007
0.90	1.049	1.357	1.284	1.172	1.115	1.033	0.953	0.875	0.800	0.729	0.661	0.597	0.537	0.483	0.433	0.387	0.215	0.040	0.016	0.008
0.95	1.020	1.334	1.257	1.179	1.101	1.023	0.948	0.874	0.802	0.734	0.668	0.605	0.549	0.494	0.444	0.399	0.225	0.043	0.013	0.009
1.00	1.071	1.301	1.232	1.157	1.034	1.012	0.940	0.870	0.802	0.735	0.672	0.612	0.555	0.503	0.454	0.409	0.235	0.047	0.019	0.010
1.50	1.042	1.005	0.969	1.022	1.039	0.847	0.805	0.76	0.719	0.676	0.632	0.590	0.548	0.509	0.471	0.435	0.285	0.053	0.038	0.020
2.00	0.914	0.791	0.767	1.742	1.716	0.699	0.651	0.633	0.604	0.575	0.545	0.515	0.485	0.457	0.430	0.403	0.290	0.112	0.058	0.033
2.50	0.860	0.644	0.525	0.623	0.539	0.570	0.550	0.530	0.510	0.488	0.467	0.445	0.424	0.403	0.383	0.363	0.278	0.132	0.075	0.045
3.00	0.854	0.541	0.527	1.513	1.499	0.495	0.470	0.454	0.439	0.423	0.407	0.390	0.374	0.358	0.343	0.328	0.263	0.144	0.090	0.057
3.50	0.877	0.457	0.455	1.445	1.434	0.432	0.410	0.398	0.386	0.374	0.361	0.348	0.335	0.323	0.311	0.300	0.248	0.151	0.101	0.067
4.00	0.920	0.411	0.402	1.323	1.334	0.375	0.365	0.355	0.346	0.336	0.326	0.315	0.305	0.295	0.285	0.276	0.235	0.154	0.109	0.076
4.50	0.976	0.353	0.351	1.353	1.356	0.338	0.330	0.322	0.314	0.305	0.297	0.288	0.280	0.272	0.264	0.256	0.222	0.155	0.114	0.083
5.00	0.940	0.334	0.323	0.321	0.315	0.308	0.301	0.294	0.287	0.281	0.273	0.266	0.259	0.252	0.245	0.239	0.211	0.154	0.118	0.089
5.50	0.911	0.306	0.300	1.295	1.239	0.283	0.277	0.272	0.266	0.260	0.254	0.247	0.241	0.235	0.230	0.224	0.200	0.152	0.120	0.093
6.00	0.887	0.282	0.277	1.272	1.267	0.262	0.257	0.252	0.247	0.242	0.237	0.231	0.226	0.221	0.216	0.211	0.191	0.150	0.122	0.097
6.50	0.856	0.252	0.259	1.253	1.249	0.245	0.240	0.236	0.231	0.226	0.222	0.217	0.213	0.209	0.204	0.200	0.183	0.147	0.122	0.099
7.00	0.849	0.245	0.241	1.237	1.233	0.229	0.225	0.221	0.217	0.213										

АБЛИЦА ЗНАЧЕНИЙ ФУНКЦИИ ϕ

$$h_T/l_3 = 3.075$$

$$k = 0.3$$

$$h/l_s = 0.50$$

H/ρ	0.00	0.05	0.10	0.15	0.20	0.25	0.30	0.35	0.40	0.45	0.50	0.55	0.60	0.65	0.70	0.75	1.00	2.00	3.00	4.00
0.10	1.973	1.435	0.964	0.462	0.256	0.153	0.098	0.065	0.047	0.034	0.026	0.021	0.018	0.015	0.013	0.011	0.006	0.001	0.000	0.000
0.15	1.942	1.463	1.022	0.568	0.431	0.294	0.192	0.135	0.097	0.073	0.057	0.047	0.039	0.033	0.028	0.024	0.013	0.002	0.001	0.000
0.20	1.902	1.499	1.125	0.812	0.575	0.407	0.291	0.212	0.157	0.120	0.096	0.079	0.066	0.056	0.048	0.041	0.022	0.004	0.002	0.001
0.25	1.855	1.512	1.191	0.912	0.686	0.512	0.383	0.289	0.221	0.172	0.140	0.116	0.098	0.084	0.072	0.062	0.034	0.007	0.002	0.001
0.30	1.805	1.502	1.230	0.980	0.769	0.528	0.463	0.360	0.283	0.226	0.186	0.157	0.133	0.114	0.099	0.086	0.047	0.010	0.004	0.002
0.35	1.753	1.495	1.259	1.026	0.830	0.656	0.531	0.424	0.341	0.278	0.232	0.198	0.170	0.147	0.128	0.112	0.063	0.013	0.005	0.002
0.40	1.700	1.474	1.255	1.054	0.874	0.719	0.588	0.481	0.395	0.328	0.278	0.239	0.207	0.181	0.158	0.139	0.079	0.017	0.006	0.003
0.45	1.648	1.447	1.253	1.071	0.906	0.750	0.634	0.529	0.443	0.374	0.321	0.279	0.244	0.214	0.189	0.167	0.097	0.021	0.008	0.004
0.50	1.597	1.418	1.244	1.079	0.927	0.791	0.672	0.570	0.485	0.415	0.361	0.317	0.279	0.247	0.219	0.195	0.115	0.025	0.010	0.005
0.55	1.549	1.387	1.230	1.030	0.941	0.815	0.702	0.605	0.522	0.453	0.398	0.352	0.313	0.279	0.249	0.223	0.134	0.031	0.012	0.006
0.60	1.501	1.355	1.213	1.077	0.949	0.832	0.726	0.634	0.553	0.486	0.431	0.385	0.344	0.308	0.277	0.249	0.153	0.036	0.014	0.007
0.65	1.455	1.325	1.195	1.071	0.953	0.844	0.745	0.657	0.581	0.515	0.460	0.414	0.373	0.336	0.304	0.275	0.172	0.042	0.016	0.008
0.70	1.414	1.294	1.175	1.052	0.954	0.853	0.760	0.677	0.604	0.540	0.487	0.441	0.399	0.362	0.329	0.299	0.191	0.048	0.018	0.009
0.75	1.373	1.263	1.155	1.051	0.951	0.858	0.771	0.693	0.623	0.562	0.510	0.465	0.423	0.386	0.352	0.322	0.209	0.054	0.021	0.010
0.80	1.334	1.234	1.135	1.039	0.947	0.850	0.779	0.706	0.639	0.581	0.530	0.486	0.445	0.408	0.374	0.343	0.227	0.060	0.024	0.012
0.85	1.293	1.205	1.115	1.026	0.941	0.860	0.785	0.715	0.653	0.597	0.548	0.504	0.464	0.427	0.393	0.362	0.244	0.067	0.026	0.013
0.90	1.263	1.178	1.094	1.012	0.934	0.658	0.788	0.723	0.663	0.610	0.563	0.521	0.481	0.445	0.411	0.380	0.260	0.073	0.029	0.014
0.95	1.237	1.151	1.074	0.998	0.925	0.355	0.789	0.728	0.672	0.621	0.576	0.535	0.495	0.461	0.428	0.397	0.275	0.080	0.032	0.016
1.00	1.193	1.125	1.054	0.934	0.916	0.651	0.789	0.732	0.679	0.630	0.587	0.547	0.510	0.475	0.442	0.412	0.290	0.087	0.035	0.018
1.50	0.951	0.915	0.873	0.843	0.908	0.773	0.740	0.708	0.677	0.648	0.620	0.594	0.558	0.543	0.519	0.495	0.390	0.153	0.070	0.037
2.00	0.785	0.765	0.744	0.724	0.703	0.683	0.663	0.544	0.625	0.607	0.590	0.572	0.555	0.538	0.521	0.505	0.425	0.207	0.105	0.058
2.50	0.667	0.654	0.642	0.623	0.616	0.603	0.591	0.579	0.566	0.555	0.543	0.531	0.520	0.508	0.496	0.485	0.427	0.242	0.136	0.080
3.00	0.579	0.571	0.562	0.554	0.545	0.537	0.528	0.520	0.512	0.504	0.495	0.483	0.479	0.471	0.463	0.455	0.413	0.262	0.160	0.100
3.50	0.511	0.505	0.492	0.493	0.487	0.481	0.475	0.469	0.464	0.458	0.452	0.446	0.441	0.435	0.429	0.423	0.391	0.270	0.178	0.117
4.00	0.456	0.452	0.449	0.444	0.439	0.435	0.431	0.427	0.422	0.418	0.414	0.410	0.405	0.401	0.396	0.392	0.368	0.271	0.189	0.131
4.50	0.412	0.402	0.405	0.403	0.399	0.396	0.393	0.390	0.387	0.384	0.380	0.377	0.374	0.371	0.367	0.364	0.345	0.267	0.196	0.141
5.00	0.375	0.373	0.371	0.368	0.366	0.363	0.361	0.358	0.356	0.354	0.351	0.349	0.346	0.344	0.341	0.338	0.324	0.260	0.199	0.149
5.50	0.344	0.343	0.341	0.339	0.337	0.335	0.333	0.331	0.329	0.328	0.326	0.324	0.322	0.320	0.318	0.315	0.304	0.252	0.199	0.154
6.00	0.318	0.317	0.315	0.314	0.312	0.311	0.309	0.308	0.306	0.305	0.303	0.302	0.300	0.298	0.297	0.295	0.286	0.243	0.198	0.157
6.50	0.296	0.294	0.293	0.292	0.291	0.290	0.289	0.287	0.286	0.285	0.283	0.282	0.281	0.280	0.278	0.277	0.269	0.234	0.195	0.158
7.00	0.275	0.275	0.274	0.273	0.272	0.271	0.270	0.269	0.268	0.267	0.266	0.265	0.264	0.263	0.262	0.260	0.254	0.224	0.191	0.158
7.50	0.250	0.253	0.257	0.256	0.255	0.254	0.254	0.253	0.252	0.251	0.250	0.249	0.249	0.248	0.247	0.246	0.241	0.215	0.186	0.157
8.00	0.243	0.243	0.242	0.241	0.240	0.240	0.239	0.238	0.238	0.237	0.236	0.235	0.235	0.234	0.233	0.233	0.228	0.207	0.181	0.155
8.50	0.230	0.229	0.229	0.228	0.227	0.227	0.226	0.226	0.225	0.224	0.224	0.223	0.223	0.222	0.221	0.221	0.217	0.198	0.176	0.153
9.00	0.																			

ТАБЛИЦА ЗНАЧЕНИЙ ФУНКЦИИ ϕ

$$h_T/l_3 = 3.075$$

$$x = 0, 3$$

$$h/l_3 = 1.00$$

y/ℓ	0.00	0.05	0.10	0.15	0.20	0.25	0.30	0.35	0.40	0.45	0.50	0.55	0.60	0.65	0.70	0.75	1.00	2.00	3.00	4.00
0.10	1.283	1.450	3.379	0.476	0.270	0.157	0.111	0.078	0.057	0.043	0.034	0.027	0.021	0.017	0.014	0.012	0.005	0.001	0.000	
0.15	1.973	1.492	1.052	0.693	0.460	0.312	0.220	0.160	0.120	0.092	0.072	0.058	0.046	0.038	0.031	0.026	0.012	0.002	0.001	
0.20	1.253	1.550	1.175	0.862	0.623	0.453	0.335	0.253	0.194	0.152	0.121	0.097	0.079	0.065	0.054	0.045	0.021	0.004	0.001	
0.25	1.929	1.594	1.263	0.982	0.754	0.578	0.445	0.346	0.273	0.217	0.175	0.142	0.117	0.096	0.080	0.067	0.032	0.005	0.002	
0.30	1.999	1.503	1.322	1.071	0.857	0.632	0.543	0.434	0.349	0.283	0.231	0.190	0.157	0.131	0.110	0.093	0.045	0.009	0.003	
0.35	1.966	1.503	1.361	1.134	0.936	0.757	0.627	0.513	0.421	0.347	0.287	0.239	0.200	0.168	0.142	0.120	0.060	0.012	0.004	
0.40	1.929	1.602	1.383	1.179	0.995	0.834	0.696	0.581	0.485	0.405	0.340	0.286	0.241	0.204	0.174	0.149	0.076	0.015	0.006	
0.45	1.791	1.582	1.393	1.207	1.038	0.885	0.753	0.639	0.541	0.458	0.389	0.330	0.282	0.241	0.206	0.177	0.093	0.020	0.007	
0.50	1.750	1.562	1.393	1.224	1.068	0.925	0.795	0.686	0.589	0.505	0.433	0.372	0.312	0.275	0.238	0.206	0.110	0.024	0.009	
0.55	1.707	1.545	1.385	1.232	1.037	0.954	0.833	0.725	0.629	0.545	0.472	0.409	0.355	0.308	0.268	0.233	0.128	0.029	0.011	
0.60	1.664	1.513	1.373	1.232	1.099	0.974	0.859	0.756	0.662	0.580	0.507	0.442	0.387	0.338	0.296	0.260	0.146	0.034	0.013	
0.65	1.621	1.487	1.355	1.226	1.103	0.997	0.879	0.779	0.689	0.608	0.536	0.472	0.415	0.365	0.322	0.284	0.164	0.039	0.015	
0.70	1.577	1.455	1.335	1.216	1.102	0.993	0.891	0.797	0.711	0.632	0.561	0.497	0.441	0.391	0.346	0.308	0.181	0.045	0.017	
0.75	1.534	1.423	1.312	1.202	1.096	0.995	0.899	0.810	0.727	0.651	0.582	0.512	0.463	0.413	0.368	0.329	0.199	0.050	0.019	
0.80	1.491	1.382	1.287	1.186	1.088	0.993	0.903	0.818	0.739	0.666	0.599	0.538	0.483	0.433	0.388	0.349	0.215	0.056	0.022	
0.85	1.449	1.355	1.261	1.167	1.076	0.988	0.903	0.823	0.748	0.678	0.613	0.554	0.500	0.457	0.405	0.367	0.231	0.052	0.025	
0.90	1.408	1.321	1.234	1.148	1.063	0.990	0.901	0.825	0.753	0.686	0.524	0.567	0.514	0.466	0.422	0.383	0.246	0.059	0.027	
0.95	1.356	1.280	1.207	1.127	1.048	0.970	0.896	0.824	0.756	0.692	0.633	0.577	0.526	0.479	0.436	0.397	0.260	0.075	0.030	
1.00	1.329	1.255	1.181	1.105	1.031	0.959	0.889	0.821	0.757	0.696	0.639	0.585	0.536	0.490	0.448	0.410	0.274	0.081	0.033	
1.10	1.213	0.975	0.236	0.826	0.857	0.817	0.778	0.740	0.702	0.666	0.630	0.596	0.563	0.532	0.503	0.475	0.364	0.143	0.065	
2.00	0.907	0.784	0.761	0.737	0.714	0.620	0.667	0.643	0.620	0.597	0.575	0.554	0.532	0.512	0.492	0.474	0.393	0.191	0.097	
2.50	0.670	0.555	0.640	0.624	0.609	0.594	0.578	0.563	0.548	0.533	0.518	0.504	0.490	0.476	0.463	0.450	0.392	0.223	0.126	
3.00	0.574	0.563	0.552	0.542	0.531	0.520	0.510	0.499	0.489	0.478	0.468	0.458	0.448	0.439	0.429	0.420	0.378	0.241	0.148	
3.50	0.502	0.494	0.486	0.479	0.471	0.463	0.455	0.448	0.440	0.433	0.425	0.418	0.411	0.404	0.397	0.390	0.359	0.249	0.165	
4.00	0.447	0.441	0.435	0.429	0.423	0.418	0.412	0.406	0.400	0.395	0.389	0.384	0.378	0.373	0.368	0.363	0.339	0.250	0.176	
4.50	0.403	0.399	0.394	0.389	0.385	0.390	0.375	0.371	0.367	0.363	0.358	0.354	0.350	0.346	0.342	0.338	0.319	0.247	0.182	
5.00	0.367	0.363	0.350	0.356	0.352	0.349	0.345	0.342	0.338	0.335	0.332	0.328	0.325	0.322	0.319	0.316	0.301	0.242	0.185	
5.50	0.337	0.334	0.331	0.328	0.325	0.322	0.312	0.317	0.314	0.311	0.308	0.306	0.303	0.301	0.298	0.296	0.284	0.235	0.186	
6.00	0.311	0.302	0.305	0.304	0.302	0.299	0.297	0.295	0.293	0.290	0.288	0.286	0.284	0.282	0.280	0.278	0.268	0.227	0.185	
6.50	0.282	0.287	0.285	0.283	0.281	0.280	0.273	0.276	0.274	0.272	0.270	0.267	0.265	0.263	0.262	0.254	0.220	0.183	0.148	
7.00	0.270	0.263	0.267	0.265	0.264	0.262	0.261	0.259	0.257	0.256	0.254	0.253	0.252	0.250	0.249	0.247	0.241	0.212	0.180	
7.50	0.253	0.252	0.251	0.249	0.248	0.247	0.245	0.244	0.243	0.242	0.240	0.239	0.238	0.237	0.235	0.234	0.229	0.204	0.176	
8.00	0.239	0.233	0.235	0.235	0.234	0.233	0.232	0.231	0.230	0.229	0.228	0.226	0.225	0.224	0.223	0.222	0.218	0.196	0.172	
8.50	0.226	0.225	0.224	0.223	0.222	0.221	0.220	0.219	0.218	0.217	0.216	0.215	0.214	0.213	0.212	0.212	0.208	0.189	0.168	
9.00	0.214	0.213	0.212	0.211	0.210	0.210	0.209	0.208	0.207	0.206	0.206	0.205	0.204	0.203	0.203	0.202	0.198	0.192	0.143	
9.50	0.203	0.202	0.202	0.201	0.200	0.199	0.198	0.197	0.197	0.196	0.195	0.195	0.194	0.193						

ТАБЛИЦА ЗНАЧЕНИЙ ФУНКЦИИ Φ

101

 $h_T/l_3 = 0.075$ $\chi_e = 0.3$ $h/l_3 = 1.50$

y/l_3	h/l_3	0.00	0.05	0.10	0.15	0.20	0.25	0.30	0.35	0.40	0.45	0.50	0.55	0.60	0.65	0.70	0.75	1.00	2.00	3.00	4.00
	0.10	1.990	1.452	0.881	0.478	0.272	0.159	0.113	0.081	0.060	0.046	0.036	0.029	0.024	0.020	0.016	0.014	0.006	0.001	0.000	0.000
	0.15	1.977	1.503	1.057	0.703	0.465	0.317	0.225	0.165	0.126	0.098	0.078	0.063	0.051	0.043	0.036	0.030	0.014	0.002	0.001	0.000
	0.20	1.959	1.557	1.183	0.870	0.632	0.463	0.345	0.262	0.204	0.162	0.130	0.105	0.085	0.073	0.062	0.052	0.025	0.004	0.001	0.001
	0.25	1.938	1.595	1.275	0.995	0.768	0.592	0.459	0.361	0.287	0.232	0.189	0.156	0.130	0.109	0.092	0.079	0.038	0.006	0.002	0.001
	0.30	1.912	1.618	1.339	1.089	0.876	0.701	0.563	0.454	0.369	0.303	0.251	0.209	0.176	0.149	0.127	0.109	0.094	0.009	0.003	0.002
	0.35	1.883	1.527	1.382	1.158	0.960	0.792	0.653	0.539	0.447	0.373	0.312	0.263	0.223	0.190	0.163	0.141	0.071	0.012	0.004	0.002
	0.40	1.851	1.627	1.410	1.207	1.025	0.865	0.729	0.614	0.517	0.438	0.371	0.317	0.271	0.233	0.201	0.174	0.089	0.015	0.006	0.003
	0.45	1.816	1.613	1.425	1.242	1.074	0.924	0.792	0.678	0.580	0.497	0.427	0.367	0.317	0.275	0.239	0.208	0.109	0.019	0.007	0.003
	0.50	1.780	1.604	1.431	1.265	1.111	0.970	0.843	0.732	0.635	0.550	0.477	0.415	0.361	0.315	0.275	0.241	0.129	0.024	0.009	0.004
	0.55	1.742	1.585	1.429	1.273	1.136	1.005	0.885	0.777	0.681	0.597	0.523	0.458	0.402	0.353	0.310	0.273	0.149	0.028	0.010	0.005
	0.60	1.702	1.562	1.421	1.294	1.153	1.030	0.917	0.814	0.721	0.637	0.563	0.497	0.439	0.388	0.343	0.304	0.170	0.033	0.012	0.006
	0.65	1.664	1.536	1.408	1.283	1.163	1.049	0.942	0.843	0.753	0.671	0.598	0.531	0.473	0.420	0.374	0.333	0.190	0.038	0.014	0.007
	0.70	1.624	1.503	1.392	1.273	1.137	1.060	0.960	0.866	0.780	0.700	0.627	0.562	0.503	0.450	0.402	0.360	0.209	0.044	0.017	0.008
	0.75	1.584	1.472	1.373	1.259	1.166	1.057	0.973	0.884	0.801	0.724	0.653	0.593	0.529	0.476	0.428	0.385	0.228	0.049	0.019	0.009
	0.80	1.544	1.442	1.352	1.255	1.161	1.069	0.980	0.895	0.817	0.743	0.674	0.610	0.55	0.499	0.451	0.407	0.246	0.055	0.021	0.010
	0.85	1.505	1.413	1.329	1.240	1.153	1.057	0.984	0.905	0.829	0.758	0.691	0.629	0.572	0.519	0.471	0.427	0.262	0.061	0.024	0.012
	0.90	1.466	1.387	1.305	1.223	1.142	1.052	0.984	0.909	0.837	0.769	0.705	0.644	0.588	0.535	0.489	0.445	0.278	0.067	0.026	0.013
	0.95	1.428	1.355	1.280	1.205	1.129	1.055	0.982	0.911	0.843	0.777	0.715	0.657	0.602	0.551	0.504	0.461	0.293	0.073	0.029	0.014
	1.00	1.391	1.324	1.255	1.185	1.115	1.045	0.977	0.910	0.845	0.783	0.723	0.666	0.613	0.564	0.518	0.475	0.307	0.079	0.032	0.016
	1.50	1.075	1.043	1.009	0.973	0.937	0.900	0.862	0.823	0.785	0.746	0.708	0.670	0.634	0.595	0.564	0.532	0.391	0.139	0.062	0.033
	2.00	0.854	0.836	0.816	0.795	0.773	0.751	0.728	0.704	0.680	0.656	0.631	0.605	0.582	0.558	0.534	0.512	0.403	0.185	0.093	0.052
	2.50	0.702	0.590	0.677	0.663	0.649	0.634	0.612	0.603	0.587	0.570	0.554	0.537	0.520	0.503	0.487	0.471	0.397	0.214	0.121	0.071
	3.00	0.594	0.585	0.576	0.566	0.556	0.546	0.535	0.524	0.512	0.501	0.489	0.477	0.465	0.453	0.442	0.430	0.376	0.231	0.142	0.089
	3.50	0.515	0.503	0.501	0.494	0.486	0.479	0.471	0.462	0.454	0.445	0.437	0.428	0.419	0.410	0.402	0.393	0.353	0.238	0.157	0.104
	4.00	0.455	0.442	0.444	0.438	0.433	0.427	0.420	0.414	0.408	0.401	0.394	0.388	0.381	0.374	0.368	0.361	0.330	0.238	0.167	0.116
	4.50	0.407	0.403	0.399	0.394	0.393	0.395	0.380	0.375	0.370	0.365	0.360	0.354	0.349	0.344	0.339	0.334	0.310	0.235	0.173	0.125
	5.00	0.369	0.356	0.362	0.359	0.355	0.351	0.347	0.343	0.339	0.335	0.331	0.326	0.322	0.318	0.314	0.310	0.291	0.230	0.176	0.132
	5.50	0.333	0.335	0.332	0.322	0.326	0.323	0.320	0.316	0.313	0.310	0.305	0.303	0.292	0.296	0.293	0.289	0.274	0.223	0.177	0.137
	6.00	0.312	0.302	0.307	0.304	0.302	0.299	0.295	0.294	0.291	0.288	0.285	0.282	0.272	0.277	0.274	0.271	0.258	0.216	0.176	0.140
	6.50	0.289	0.287	0.285	0.293	0.281	0.278	0.275	0.274	0.272	0.269	0.267	0.264	0.262	0.260	0.257	0.255	0.244	0.209	0.174	0.142
	7.00	0.270	0.268	0.265	0.264	0.263	0.261	0.252	0.257	0.255	0.253	0.251	0.249	0.247	0.245	0.243	0.241	0.232	0.202	0.171	0.142
	7.50	0.253	0.251	0.250	0.248	0.247	0.245	0.243	0.242	0.240	0.238	0.237	0.235	0.233	0.231	0.230	0.228	0.220	0.195</td		

ТАБЛИЦА ЗНАЧЕНИЙ ФУНКЦИИ Φ

102

 $h_T/l_3 = 0.075$ $K=0.0$ $h/l_3 = 0.00$ ~~H/l_3~~ ~~y/l_3~~

	0.00	0.05	0.10	0.15	0.20	0.25	0.30	0.35	0.40	0.45	0.50	0.55	0.60	0.65	0.70	0.75	1.00	2.00	3.00	4.00
0.10	1.290	1.453	0.881	0.479	0.272	0.179	0.114	0.081	0.061	0.047	0.037	0.030	0.025	0.020	0.017	0.015	0.008	0.001	0.000	
0.15	1.978	1.504	1.053	0.704	0.466	0.318	0.226	0.167	0.127	0.099	0.079	0.065	0.054	0.049	0.038	0.033	0.017	0.003	0.001	
0.20	1.261	1.558	1.185	0.872	0.634	0.454	0.347	0.265	0.206	0.164	0.133	0.109	0.091	0.077	0.066	0.056	0.029	0.006	0.001	
0.25	1.939	1.597	1.277	0.997	0.770	0.525	0.463	0.364	0.291	0.236	0.194	0.161	0.135	0.113	0.098	0.085	0.045	0.009	0.003	0.001
0.30	1.214	1.620	1.342	1.092	0.879	0.706	0.567	0.459	0.375	0.309	0.257	0.216	0.183	0.157	0.135	0.117	0.063	0.012	0.004	0.002
0.35	1.886	1.631	1.385	1.162	0.965	0.728	0.559	0.546	0.454	0.381	0.321	0.273	0.234	0.201	0.175	0.153	0.084	0.017	0.006	0.003
0.40	1.855	1.631	1.413	1.213	1.032	0.973	0.737	0.622	0.527	0.448	0.383	0.329	0.284	0.247	0.216	0.189	0.106	0.021	0.008	0.004
0.45	1.922	1.624	1.432	1.242	1.032	0.933	0.802	0.688	0.592	0.510	0.441	0.383	0.334	0.292	0.257	0.227	0.129	0.027	0.013	0.004
0.50	1.786	1.611	1.432	1.274	1.120	0.980	0.855	0.745	0.649	0.566	0.494	0.433	0.331	0.336	0.297	0.264	0.154	0.033	0.012	0.006
0.55	1.750	1.593	1.433	1.282	1.148	1.017	0.899	0.792	0.698	0.615	0.543	0.480	0.425	0.378	0.336	0.306	0.178	0.039	0.014	0.007
0.60	1.712	1.572	1.432	1.296	1.167	1.045	0.933	0.832	0.740	0.659	0.585	0.522	0.466	0.417	0.373	0.335	0.203	0.046	0.017	0.008
0.65	1.674	1.543	1.421	1.297	1.178	1.056	0.961	0.864	0.776	0.696	0.624	0.560	0.504	0.453	0.408	0.368	0.228	0.053	0.020	0.009
0.70	1.635	1.521	1.407	1.294	1.164	1.039	0.981	0.890	0.805	0.728	0.659	0.594	0.537	0.483	0.441	0.400	0.252	0.050	0.022	0.011
0.75	1.597	1.494	1.382	1.285	1.185	1.098	0.996	0.910	0.829	0.755	0.686	0.624	0.568	0.516	0.470	0.429	0.275	0.355	0.026	0.012
0.80	1.559	1.465	1.372	1.275	1.183	1.023	1.005	0.925	0.848	0.777	0.711	0.650	0.594	0.544	0.497	0.455	0.298	0.076	0.029	0.014
0.85	1.521	1.435	1.342	1.252	1.177	1.093	1.013	0.936	0.863	0.795	0.731	0.672	0.618	0.566	0.522	0.480	0.319	0.084	0.032	0.015
0.90	1.483	1.405	1.327	1.247	1.168	1.091	1.015	0.943	0.874	0.809	0.748	0.691	0.638	0.589	0.544	0.502	0.340	0.092	0.036	0.017
0.95	1.447	1.376	1.304	1.230	1.157	1.085	1.015	0.948	0.883	0.821	0.762	0.707	0.656	0.608	0.563	0.522	0.359	0.101	0.039	0.019
1.00	1.411	1.345	1.280	1.213	1.145	1.078	1.013	0.949	0.888	0.829	0.773	0.720	0.671	0.624	0.580	0.540	0.377	0.102	0.043	0.021
1.50	1.107	1.072	1.049	1.017	0.984	0.951	0.917	0.883	0.850	0.816	0.782	0.749	0.717	0.685	0.655	0.625	0.492	0.139	0.084	0.043
2.00	0.893	0.870	0.863	0.846	0.929	0.911	0.793	0.774	0.754	0.735	0.715	0.695	0.675	0.655	0.635	0.615	0.520	0.250	0.125	0.068
2.50	0.742	0.734	0.725	0.715	0.705	0.625	0.684	0.673	0.661	0.649	0.636	0.624	0.611	0.598	0.585	0.572	0.307	0.287	0.163	0.093
3.00	0.632	0.527	0.521	0.516	0.609	0.603	0.596	0.589	0.581	0.573	0.565	0.557	0.549	0.540	0.531	0.523	0.477	0.305	0.186	0.115
3.50	0.549	0.546	0.542	0.538	0.534	0.530	0.525	0.520	0.515	0.510	0.505	0.499	0.493	0.487	0.481	0.475	0.443	0.309	0.204	0.133
4.00	0.485	0.483	0.483	0.477	0.475	0.472	0.468	0.465	0.462	0.458	0.454	0.450	0.446	0.442	0.437	0.433	0.409	0.306	0.214	0.148
4.50	0.434	0.432	0.430	0.428	0.426	0.424	0.422	0.419	0.417	0.414	0.411	0.409	0.406	0.402	0.399	0.396	0.378	0.297	0.219	0.158
5.00	0.392	0.391	0.390	0.399	0.337	0.385	0.383	0.382	0.380	0.378	0.376	0.373	0.371	0.369	0.366	0.364	0.350	0.286	0.220	0.165
5.50	0.358	0.357	0.356	0.355	0.354	0.352	0.351	0.350	0.348	0.347	0.345	0.343	0.342	0.343	0.338	0.336	0.326	0.274	0.219	0.169
6.00	0.329	0.328	0.327	0.326	0.326	0.325	0.324	0.322	0.321	0.320	0.319	0.318	0.316	0.315	0.313	0.312	0.304	0.262	0.215	0.171
6.50	0.304	0.304	0.303	0.302	0.302	0.301	0.301	0.299	0.298	0.297	0.296	0.295	0.294	0.293	0.292	0.291	0.284	0.250	0.210	0.171
7.00	0.283	0.282	0.282	0.291	0.281	0.280	0.280	0.279	0.278	0.277	0.277	0.276	0.275	0.274	0.273	0.272	0.267	0.239	0.204	0.170
7.50	0.264	0.264	0.264	0.263	0.263	0.262	0.262	0.261	0.260	0.259	0.258	0.258	0.257	0.256	0.255	0.251	0.227	0.198	0.168	0.163
8.00	0.248	0.248	0.247	0.247	0.247	0.246	0.246	0.245	0.245	0.244	0.244	0.243	0.243	0.242	0.241	0.241	0.237	0.217	0.192	0.166
8.50	0.234	0.233	0.233	0.233	0.233	0.232	0.232	0.231	0.231	0.231	0.230	0.230	0.229	0.229	0.228	0.227	0.224	0.203	0.186	0.162
9.00	0.221	0.221	0.220	0.220</																

ТАБЛИЦА ЗНАЧЕНИЙ ФУНКЦИИ Φ

103

 $h/l_3 = 3.075$ $\chi = -0.3$ $h/l_3 = 0.50$ ~~H/l_3~~ ~~y/l_3~~

0.10	2.006	1.452	0.897	0.495	0.289	0.185	0.129	0.096	0.074	0.059	0.047	0.038	0.031	0.026	0.022	0.019	0.009	0.002	0.001	0.000	
0.15	2.012	1.532	1.093	0.739	0.501	0.352	0.259	0.198	0.156	0.125	0.101	0.082	0.068	0.057	0.048	0.041	0.021	0.004	0.001	0.001	
0.20	2.018	1.516	1.243	0.929	0.691	0.520	0.401	0.316	0.254	0.207	0.169	0.138	0.115	0.097	0.082	0.070	0.036	0.007	0.002	0.001	
0.25	2.021	1.582	1.360	1.080	0.852	0.674	0.540	0.438	0.359	0.297	0.245	0.203	0.170	0.144	0.123	0.106	0.056	0.010	0.003	0.002	
0.30	2.020	1.728	1.453	1.192	0.935	0.839	0.663	0.554	0.463	0.389	0.326	0.273	0.231	0.197	0.169	0.147	0.078	0.014	0.005	0.002	
0.35	2.014	1.751	1.517	1.293	1.094	0.924	0.781	0.662	0.562	0.478	0.406	0.344	0.294	0.252	0.218	0.190	0.103	0.020	0.007	0.003	
0.40	2.004	1.783	1.567	1.365	1.182	1.019	0.878	0.797	0.653	0.562	0.482	0.413	0.356	0.309	0.269	0.236	0.130	0.025	0.009	0.004	
0.45	1.987	1.793	1.602	1.419	1.250	1.027	0.961	0.840	0.733	0.639	0.554	0.480	0.417	0.364	0.320	0.282	0.159	0.032	0.011	0.005	
0.50	1.256	1.794	1.624	1.459	1.303	1.160	1.029	0.910	0.804	0.707	0.620	0.542	0.475	0.418	0.369	0.327	0.188	0.039	0.013	0.006	
0.55	1.240	1.787	1.635	1.485	1.342	1.208	1.083	0.969	0.864	0.767	0.678	0.590	0.529	0.469	0.417	0.371	0.218	0.046	0.016	0.007	
0.60	1.910	1.774	1.637	1.501	1.370	1.245	1.127	1.017	0.914	0.819	0.730	0.550	0.579	0.516	0.462	0.414	0.248	0.054	0.019	0.009	
0.65	1.877	1.755	1.532	1.509	1.388	1.271	1.160	1.055	0.956	0.863	0.775	0.695	0.623	0.550	0.503	0.454	0.278	0.062	0.022	0.010	
0.70	1.841	1.732	1.520	1.509	1.397	1.289	1.185	1.085	0.990	0.900	0.814	0.735	0.663	0.599	0.542	0.491	0.306	0.071	0.026	0.012	
0.75	1.803	1.705	1.604	1.502	1.400	1.300	1.202	1.108	1.017	0.930	0.847	0.769	0.698	0.634	0.577	0.525	0.334	0.090	0.029	0.014	
0.80	1.763	1.675	1.584	1.491	1.397	1.304	1.213	1.124	1.037	0.954	0.874	0.798	0.729	0.666	0.608	0.556	0.361	0.089	0.033	0.015	
0.85	1.723	1.643	1.561	1.476	1.389	1.303	1.218	1.134	1.052	0.973	0.896	0.823	0.755	0.693	0.636	0.584	0.386	0.098	0.037	0.017	
0.90	1.682	1.610	1.535	1.457	1.378	1.228	1.212	1.140	1.063	0.987	0.913	0.843	0.777	0.717	0.661	0.609	0.409	0.108	0.041	0.019	
0.95	1.641	1.576	1.507	1.436	1.363	1.290	1.215	1.142	1.069	0.997	0.927	0.859	0.796	0.737	0.682	0.632	0.432	0.117	0.045	0.021	
1.00	1.599	1.541	1.472	1.414	1.346	1.278	1.209	1.140	1.071	1.003	0.936	0.872	0.811	0.754	0.701	0.651	0.452	0.127	0.049	0.023	
1.10	1.231	1.208	1.182	1.154	1.124	1.022	1.058	1.023	0.987	0.950	0.912	0.874	0.937	0.801	0.765	0.730	0.574	0.218	0.095	0.048	
2.00	0.968	0.953	0.946	0.933	0.918	0.902	0.885	0.866	0.847	0.827	0.805	0.784	0.752	0.741	0.719	0.697	0.591	0.283	0.140	0.075	
2.50	0.738	0.783	0.777	0.770	0.762	0.753	0.744	0.733	0.722	0.710	0.598	0.686	0.673	0.659	0.646	0.632	0.562	0.320	0.177	0.102	
3.00	0.662	0.659	0.655	0.651	0.646	0.641	0.635	0.629	0.622	0.615	0.608	0.600	0.592	0.583	0.575	0.566	0.519	0.335	0.204	0.125	
3.50	0.562	0.557	0.555	0.562	0.559	0.556	0.552	0.548	0.544	0.539	0.534	0.529	0.524	0.518	0.512	0.507	0.475	0.336	0.221	0.144	
4.00	0.498	0.497	0.495	0.494	0.492	0.490	0.487	0.485	0.482	0.479	0.475	0.472	0.468	0.464	0.460	0.456	0.433	0.328	0.231	0.159	
4.50	0.443	0.443	0.442	0.440	0.439	0.437	0.436	0.434	0.432	0.429	0.427	0.423	0.422	0.419	0.416	0.413	0.397	0.316	0.234	0.169	
5.00	0.399	0.399	0.398	1.397	0.395	0.395	0.325	0.394	0.392	0.391	0.389	0.397	0.385	0.383	0.381	0.379	0.377	0.365	0.302	0.234	0.175
5.50	0.363	0.363	0.362	0.361	0.361	0.360	0.359	0.358	0.357	0.355	0.354	0.353	0.351	0.350	0.348	0.346	0.337	0.287	0.230	0.179	
6.00	0.333	0.333	0.332	0.332	0.331	0.330	0.330	0.329	0.328	0.327	0.326	0.325	0.324	0.323	0.321	0.320	0.313	0.273	0.225	0.180	
6.50	0.307	0.307	0.307	0.306	0.306	0.305	0.305	0.304	0.303	0.303	0.302	0.301	0.300	0.299	0.298	0.297	0.291	0.259	0.219	0.179	
7.00	0.285	0.285	0.285	0.285	0.284	0.284	0.283	0.283	0.282	0.282	0.281	0.280	0.280	0.279	0.278	0.277	0.272	0.246	0.212	0.178	
7.50	0.256	0.256	0.256	0.256	0.265	0.265	0.265	0.264	0.264	0.263	0.263	0.262	0.252	0.261	0.260	0.260	0.256	0.234	0.205	0.175	
8.00	0.250	0.250	0.249	0.249	0.249	0.248	0.248	0.248	0.248	0.247	0.247	0.246	0.246	0.245	0.245	0.244	0.241	0.223	0.198	0.171	
8.50	0.235	0.235	0.235	0.235	0.234	0.234	0.234	0.234	0.234	0.233	0.233	0.232	0.232	0.231	0.231	0.228	0.212	0.191	0.168		
9.00	0.222	0.222	0.222	0.222	0.221	0.221	0.221	0.221	0.221	0.220	0.220	0.219	0.219	0.218	0.218	0.216	0.203	0.184	0.164		
9.50	0.210	0.210	0.210	0.210	0.210	0.210	0.210	0.209	0.209	0.209	0.208	0.208	0.208	0.207	0.207	0.205	0.194	0.178	0.160		
10.00	0.200	0.200	0.200	0.200	0.199	0.199	0.199	0.199	0.199	0.199	0.198	0.198	0.198	0.197	0.197	0.195	0.186	0.172	0.156		

ТАБЛИЦА ЗНАЧЕНИЙ ФУНКЦИИ Φ

104

 $h_T/l_3 = 0.075$ $K = -0.3$ $h/l_3 = 1.00$

y/l_3	0.01	0.05	0.10	0.15	0.20	0.25	0.30	0.35	0.40	0.45	0.50	0.55	0.60	0.65	0.70	0.75	1.00	2.00	3.00	4.00
0.10	1.792	1.455	1.383	0.451	0.275	0.172	0.117	0.084	0.064	0.050	0.040	0.033	0.028	0.024	0.020	0.018	0.010	0.002	0.001	0.000
0.15	1.032	1.503	1.063	0.709	0.472	0.325	0.233	0.173	0.134	0.106	0.086	0.072	0.060	0.052	0.045	0.039	0.022	0.004	0.001	0.001
0.20	1.268	1.566	1.194	0.931	0.644	0.475	0.358	0.276	0.219	0.176	0.145	0.121	0.103	0.089	0.077	0.068	0.038	0.007	0.002	0.001
0.25	1.959	1.502	1.290	1.012	0.736	0.511	0.480	0.382	0.309	0.254	0.212	0.179	0.153	0.133	0.116	0.102	0.058	0.011	0.004	0.002
0.30	1.030	1.539	1.361	1.113	0.901	0.728	0.591	0.484	0.400	0.334	0.283	0.242	0.209	0.182	0.160	0.141	0.081	0.015	0.005	0.002
0.35	1.905	1.654	1.411	1.189	0.994	0.828	0.690	0.578	0.487	0.414	0.355	0.306	0.267	0.234	0.207	0.184	0.107	0.021	0.007	0.003
0.40	1.380	1.662	1.445	1.247	1.067	0.910	0.776	0.662	0.558	0.490	0.425	0.371	0.326	0.288	0.256	0.229	0.135	0.027	0.009	0.004
0.45	1.352	1.659	1.462	1.290	1.126	0.978	0.849	0.737	0.642	0.560	0.492	0.433	0.384	0.342	0.306	0.275	0.165	0.033	0.012	0.005
0.50	1.322	1.551	1.433	1.322	1.171	1.034	0.911	0.802	0.707	0.625	0.554	0.493	0.449	0.395	0.355	0.320	0.195	0.041	0.014	0.007
0.55	1.291	1.641	1.430	1.344	1.206	1.079	0.962	0.858	0.755	0.683	0.611	0.548	0.493	0.445	0.403	0.365	0.227	0.048	0.017	0.008
0.60	1.250	1.524	1.420	1.359	1.232	1.114	1.005	0.906	0.816	0.735	0.663	0.600	0.543	0.493	0.448	0.408	0.258	0.057	0.020	0.009
0.65	1.225	1.505	1.435	1.356	1.251	1.142	1.040	0.946	0.859	0.781	0.710	0.646	0.589	0.537	0.491	0.450	0.289	0.065	0.024	0.011
0.70	1.597	1.585	1.475	1.369	1.264	1.163	1.063	0.979	0.896	0.820	0.751	0.688	0.630	0.578	0.531	0.488	0.319	0.075	0.027	0.013
0.75	1.553	1.562	1.464	1.367	1.271	1.178	1.089	1.006	0.927	0.854	0.787	0.725	0.668	0.616	0.568	0.524	0.349	0.084	0.031	0.014
0.80	1.524	1.530	1.455	1.362	1.274	1.189	1.105	1.027	0.953	0.883	0.818	0.758	0.702	0.650	0.602	0.558	0.377	0.094	0.035	0.016
0.85	1.599	1.513	1.434	1.353	1.273	1.124	1.118	1.044	0.974	0.907	0.845	0.785	0.731	0.680	0.633	0.589	0.404	0.104	0.039	0.018
0.90	1.556	1.487	1.415	1.342	1.269	1.126	1.125	1.057	0.990	0.927	0.867	0.811	0.757	0.707	0.660	0.616	0.429	0.114	0.043	0.020
0.95	1.523	1.461	1.396	1.329	1.262	1.126	1.130	1.065	1.003	0.943	0.885	0.931	0.700	0.731	0.684	0.641	0.453	0.124	0.047	0.022
1.00	1.470	1.434	1.375	1.315	1.254	1.192	1.131	1.071	1.012	0.956	0.901	0.849	0.792	0.751	0.705	0.663	0.475	0.134	0.052	0.025
1.50	1.194	1.175	1.152	1.128	1.122	1.075	1.046	1.016	0.985	0.954	0.923	0.891	0.859	0.827	0.795	0.763	0.609	0.231	0.101	0.051
2.00	0.969	0.952	0.953	0.943	0.931	0.919	0.904	0.889	0.873	0.856	0.838	0.819	0.800	0.789	0.760	0.739	0.632	0.301	0.148	0.080
2.50	0.902	0.900	0.795	0.791	0.786	0.779	0.772	0.764	0.755	0.745	0.735	0.724	0.712	0.700	0.687	0.674	0.602	0.341	0.188	0.108
3.00	0.573	0.577	0.675	0.673	0.671	0.657	0.663	0.659	0.653	0.648	0.641	0.635	0.628	0.620	0.612	0.603	0.555	0.357	0.216	0.133
3.50	0.534	0.533	0.583	0.592	0.530	0.579	0.576	0.573	0.570	0.567	0.563	0.559	0.554	0.549	0.544	0.538	0.505	0.355	0.234	0.153
4.00	0.511	0.511	0.511	0.510	0.509	0.508	0.507	0.505	0.503	0.501	0.498	0.496	0.492	0.489	0.485	0.482	0.459	0.347	0.244	0.167
4.50	0.453	0.454	0.434	0.453	0.453	0.452	0.451	0.450	0.449	0.447	0.446	0.444	0.441	0.439	0.437	0.434	0.418	0.333	0.247	0.170
5.00	0.407	0.407	0.409	0.407	0.407	0.407	0.406	0.405	0.404	0.403	0.402	0.401	0.399	0.397	0.396	0.394	0.382	0.317	0.246	0.184
5.50	0.359	0.370	0.370	0.370	0.370	0.369	0.369	0.368	0.368	0.367	0.365	0.365	0.364	0.363	0.361	0.360	0.351	0.300	0.241	0.187
6.00	0.332	0.330	0.330	0.333	0.338	0.338	0.338	0.337	0.337	0.336	0.335	0.335	0.334	0.333	0.332	0.331	0.324	0.284	0.235	0.188
6.50	0.312	0.312	0.312	0.312	0.312	0.311	0.311	0.311	0.311	0.310	0.310	0.309	0.308	0.309	0.307	0.306	0.301	0.259	0.228	0.187
7.00	0.289	0.282	0.282	0.292	0.289	0.289	0.289	0.288	0.288	0.288	0.287	0.287	0.286	0.285	0.285	0.284	0.280	0.254	0.220	0.184
7.50	0.259	0.259	0.262	0.262	0.269	0.269	0.269	0.269	0.269	0.268	0.268	0.268	0.267	0.267	0.266	0.266	0.262	0.241	0.212	0.181
8.00	0.252	0.252	0.252	0.252	0.252	0.252	0.252	0.252	0.252	0.251	0.251	0.251	0.251	0.250	0.250	0.249	0.246	0.22		

ТАБЛИЦА ЗНАЧЕНИЙ ФУНКЦИИ Φ

105

 $h_T/l_3 = 0.075$ $K_L = -0.3$ $h/l_3 = 1.50$ ~~H/l_3~~ y/l_3

0.10	1.298	1.453	3.381	0.479	0.273	0.170	0.115	0.082	0.061	0.047	0.038	0.031	0.025	0.021	0.018	0.016	0.009	0.002	0.001	0.001
0.15	1.273	1.504	1.052	0.705	0.467	0.319	0.227	0.168	0.128	0.101	0.081	0.066	0.055	0.047	0.040	0.035	0.019	0.004	0.001	0.001
0.20	1.262	1.552	1.185	0.873	0.635	0.466	0.349	0.267	0.209	0.167	0.136	0.113	0.095	0.081	0.069	0.060	0.034	0.007	0.002	0.001
0.25	1.241	1.592	1.279	1.000	0.773	0.597	0.466	0.368	0.295	0.240	0.198	0.166	0.141	0.120	0.104	0.091	0.052	0.011	0.004	0.001
0.30	1.217	1.623	1.345	1.095	0.883	0.710	0.572	0.464	0.380	0.315	0.264	0.223	0.191	0.165	0.144	0.126	0.073	0.016	0.005	0.001
0.35	1.189	1.635	1.390	1.167	0.970	0.803	0.665	0.552	0.462	0.389	0.330	0.282	0.244	0.212	0.186	0.164	0.096	0.021	0.007	0.001
0.40	1.185	1.636	1.420	1.219	1.038	0.879	0.744	0.631	0.536	0.458	0.394	0.341	0.297	0.261	0.230	0.204	0.122	0.027	0.010	0.001
0.45	1.182	1.630	1.438	1.257	1.090	0.941	0.811	0.699	0.603	0.523	0.455	0.398	0.350	0.309	0.275	0.245	0.149	0.034	0.012	0.001
0.50	1.179	1.519	1.446	1.282	1.130	0.921	0.867	0.758	0.663	0.581	0.511	0.451	0.400	0.356	0.319	0.285	0.178	0.041	0.015	0.001
0.55	1.175	1.601	1.447	1.229	1.159	1.030	0.912	0.807	0.715	0.633	0.563	0.501	0.448	0.402	0.361	0.325	0.207	0.049	0.018	0.001
0.60	1.172	1.591	1.443	1.308	1.130	1.050	0.949	0.849	0.759	0.679	0.609	0.547	0.493	0.445	0.402	0.365	0.236	0.058	0.021	0.01
0.65	1.168	1.559	1.433	1.311	1.193	1.032	0.979	0.884	0.797	0.720	0.650	0.539	0.534	0.485	0.441	0.403	0.265	0.067	0.024	0.01
0.70	1.164	1.534	1.421	1.309	1.201	1.028	1.002	0.912	0.830	0.755	0.687	0.626	0.571	0.522	0.478	0.438	0.294	0.076	0.028	0.01
0.75	1.160	1.508	1.405	1.303	1.204	1.109	1.010	0.935	0.856	0.784	0.719	0.659	0.605	0.556	0.512	0.471	0.322	0.095	0.032	0.01
0.80	1.157	1.480	1.387	1.295	1.204	1.116	1.032	0.952	0.878	0.810	0.747	0.689	0.636	0.587	0.543	0.502	0.349	0.396	0.036	0.017
0.85	1.153	1.453	1.368	1.283	1.200	1.118	1.040	0.966	0.896	0.831	0.770	0.715	0.663	0.615	0.571	0.531	0.375	0.106	0.040	0.019
0.90	1.150	1.424	1.347	1.273	1.193	1.118	1.046	0.976	0.910	0.848	0.791	0.737	0.687	0.641	0.597	0.557	0.399	0.116	0.044	0.02
0.95	1.146	1.395	1.326	1.255	1.185	1.115	1.048	0.983	0.921	0.862	0.808	0.756	0.708	0.662	0.620	0.581	0.423	0.127	0.049	0.02
1.00	1.143	1.369	1.374	1.239	1.174	1.110	1.049	0.987	0.929	0.874	0.822	0.772	0.726	0.682	0.641	0.602	0.445	0.137	0.053	0.02
1.10	1.138	1.113	1.086	1.058	1.029	1.000	0.970	0.941	0.911	0.882	0.853	0.825	0.797	0.769	0.741	0.714	0.588	0.237	0.104	0.09
2.00	0.929	0.919	0.907	0.895	0.881	0.868	0.853	0.839	0.824	0.808	0.793	0.778	0.762	0.745	0.729	0.712	0.625	0.311	0.153	0.08
2.50	0.770	0.774	0.762	0.763	0.757	0.750	0.743	0.736	0.728	0.720	0.712	0.703	0.694	0.685	0.675	0.664	0.506	0.353	0.194	0.11
3.00	0.666	0.664	0.662	0.659	0.656	0.653	0.650	0.646	0.642	0.638	0.633	0.628	0.623	0.617	0.611	0.604	0.566	0.370	0.224	0.13
3.50	0.573	0.573	0.577	0.575	0.575	0.574	0.572	0.570	0.568	0.565	0.563	0.560	0.557	0.553	0.549	0.545	0.519	0.371	0.243	0.15
4.00	0.510	0.510	0.512	0.510	0.509	0.509	0.509	0.507	0.506	0.504	0.503	0.501	0.499	0.497	0.494	0.491	0.474	0.361	0.233	0.17
4.50	0.454	0.455	0.455	0.455	0.455	0.455	0.454	0.454	0.453	0.453	0.452	0.451	0.450	0.448	0.446	0.445	0.432	0.347	0.237	0.18
5.00	0.409	0.410	0.410	0.410	0.411	0.411	0.411	0.410	0.410	0.410	0.409	0.408	0.408	0.407	0.405	0.404	0.395	0.330	0.255	0.191
5.50	0.372	0.372	0.373	0.373	0.373	0.373	0.374	0.373	0.373	0.373	0.373	0.372	0.372	0.371	0.370	0.369	0.363	0.312	0.251	0.19
6.00	0.341	0.341	0.341	0.342	0.342	0.342	0.342	0.342	0.342	0.342	0.342	0.342	0.341	0.341	0.340	0.339	0.334	0.295	0.244	0.19
6.50	0.314	0.314	0.315	0.315	0.315	0.315	0.316	0.316	0.316	0.315	0.315	0.315	0.315	0.315	0.314	0.314	0.310	0.278	0.236	0.19
7.00	0.291	0.291	0.292	0.292	0.292	0.292	0.292	0.293	0.293	0.293	0.292	0.292	0.292	0.292	0.292	0.291	0.288	0.253	0.228	0.19
7.50	0.271	0.271	0.272	0.272	0.272	0.272	0.272	0.273	0.273	0.273	0.273	0.273	0.272	0.272	0.272	0.272	0.269	0.249	0.219	0.18
8.00	0.254	0.254	0.254	0.255	0.255	0.255	0.255	0.255	0.255	0.255	0.255	0.255	0.255	0.255	0.255	0.254	0.253	0.235	0.211	0.18
8.50	0.239	0.232	0.232	0.239																

ТАБЛИЦА ЗНАЧЕНИЙ ФУНКЦИИ Φ $h_T/l_3 = 0.075$ $K = -0.6$ $h/l_3 = 0.50$

H/l_3	0.00	0.05	0.10	0.15	0.20	0.25	0.30	0.35	0.40	0.45	0.50	0.55	0.60	0.65	0.70	0.75	1.00	2.00	3.00	4.00	
0.10	2.022	1.485	0.913	0.511	0.304	0.201	0.144	0.110	0.087	0.070	0.057	0.046	0.037	0.031	0.026	0.022	0.011	0.002	0.001	0.000	
0.15	2.046	1.573	1.127	0.773	0.534	0.385	0.291	0.228	0.194	0.150	0.122	0.099	0.081	0.068	0.057	0.049	0.024	0.004	0.001	0.001	
0.20	2.073	1.572	1.297	0.995	0.746	0.574	0.453	0.365	0.300	0.248	0.203	0.166	0.138	0.116	0.098	0.084	0.043	0.007	0.002	0.001	
0.25	2.099	1.752	1.440	1.160	0.931	0.752	0.614	0.508	0.425	0.356	0.295	0.244	0.204	0.172	0.147	0.126	0.065	0.011	0.004	0.002	
0.30	2.122	1.831	1.553	1.303	1.088	0.909	0.764	0.646	0.549	0.466	0.391	0.327	0.276	0.235	0.202	0.174	0.092	0.016	0.005	0.002	
0.35	2.138	1.837	1.544	1.419	1.219	1.045	0.993	0.773	0.666	0.572	0.485	0.412	0.351	0.301	0.260	0.226	0.121	0.022	0.007	0.003	
0.40	2.145	1.927	1.713	1.511	1.325	1.150	1.014	0.886	0.773	0.672	0.577	0.494	0.425	0.367	0.319	0.279	0.152	0.028	0.013	0.004	
0.45	2.145	1.954	1.764	1.581	1.411	1.254	1.112	0.984	0.858	0.762	0.662	0.572	0.496	0.433	0.379	0.333	0.186	0.036	0.012	0.005	
0.50	2.137	1.968	1.792	1.634	1.477	1.329	1.193	1.057	0.950	0.842	0.738	0.644	0.564	0.495	0.436	0.386	0.220	0.043	0.015	0.007	
0.55	2.120	1.971	1.920	1.671	1.526	1.398	1.259	1.135	1.020	0.911	0.806	0.710	0.627	0.554	0.492	0.437	0.254	0.052	0.018	0.008	
0.60	2.096	1.964	1.927	1.694	1.561	1.432	1.308	1.190	1.078	0.970	0.866	0.769	0.683	0.609	0.543	0.486	0.289	0.061	0.021	0.010	
0.65	2.066	1.942	1.928	1.705	1.583	1.463	1.347	1.234	1.125	1.019	0.915	0.820	0.734	0.658	0.591	0.532	0.323	0.070	0.024	0.011	
0.70	2.031	1.927	1.918	1.707	1.595	1.493	1.374	1.266	1.152	1.059	0.959	0.864	0.779	0.703	0.635	0.574	0.355	0.079	0.028	0.013	
0.75	1.993	1.900	1.802	1.701	1.598	1.494	1.392	1.290	1.190	1.091	0.995	0.902	0.818	0.742	0.674	0.613	0.387	0.082	0.032	0.015	
0.80	1.950	1.868	1.780	1.688	1.593	1.429	1.401	1.306	1.211	1.116	1.023	0.934	0.852	0.777	0.709	0.647	0.417	0.100	0.036	0.017	
0.85	1.906	1.932	1.753	1.652	1.583	1.424	1.404	1.314	1.224	1.135	1.045	0.959	0.880	0.807	0.740	0.678	0.445	0.110	0.040	0.019	
0.90	1.860	1.794	1.723	1.647	1.567	1.485	1.402	1.317	1.232	1.147	1.062	0.980	0.903	0.832	0.765	0.706	0.471	0.121	0.045	0.021	
0.95	1.813	1.754	1.690	1.620	1.548	1.472	1.394	1.315	1.235	1.155	1.074	0.995	0.922	0.853	0.789	0.729	0.496	0.131	0.049	0.023	
1.00	1.765	1.713	1.655	1.592	1.525	1.455	1.383	1.309	1.234	1.158	1.082	1.007	0.935	0.870	0.808	0.750	0.518	0.142	0.054	0.025	
1.50	1.330	1.312	1.290	1.265	1.237	1.205	1.172	1.136	1.095	1.059	1.018	0.976	0.936	0.895	0.856	0.817	0.642	0.241	0.103	0.051	
2.00	1.022	1.015	1.005	0.995	0.982	0.957	0.951	0.933	0.914	0.894	0.872	0.850	0.928	0.805	0.782	0.759	0.646	0.309	0.151	0.081	
2.50	0.917	0.914	0.902	0.804	0.797	0.720	0.781	0.772	0.752	0.750	0.739	0.726	0.714	0.700	0.687	0.673	0.602	0.345	0.193	0.109	
3.00	0.677	0.675	0.673	0.670	0.666	0.662	0.657	0.652	0.646	0.639	0.632	0.625	0.617	0.602	0.601	0.593	0.547	0.355	0.217	0.133	
3.50	0.578	0.577	0.575	0.573	0.571	0.558	0.565	0.562	0.558	0.554	0.542	0.545	0.540	0.535	0.530	0.524	0.494	0.353	0.234	0.152	
4.00	0.504	0.503	0.502	0.501	0.499	0.497	0.495	0.49	0.491	0.488	0.485	0.482	0.479	0.475	0.471	0.468	0.447	0.342	0.242	0.166	
4.50	0.447	0.445	0.445	0.445	0.444	0.442	0.441	0.439	0.437	0.435	0.433	0.431	0.429	0.426	0.424	0.421	0.406	0.327	0.244	0.176	
5.00	0.401	0.401	0.400	0.400	0.399	0.399	0.398	0.397	0.396	0.394	0.393	0.391	0.390	0.389	0.386	0.385	0.383	0.371	0.311	0.242	0.182
5.50	0.364	0.354	0.364	0.363	0.363	0.362	0.361	0.360	0.359	0.358	0.357	0.355	0.355	0.353	0.352	0.350	0.342	0.294	0.238	0.185	
6.00	0.334	0.334	0.333	0.333	0.332	0.332	0.331	0.331	0.330	0.329	0.328	0.327	0.325	0.325	0.324	0.323	0.316	0.278	0.231	0.185	
6.50	0.308	0.308	0.308	0.307	0.307	0.306	0.306	0.305	0.305	0.304	0.303	0.303	0.302	0.301	0.300	0.299	0.294	0.253	0.224	0.184	
7.00	0.286	0.286	0.285	0.285	0.285	0.285	0.284	0.284	0.284	0.283	0.283	0.282	0.282	0.281	0.280	0.279	0.275	0.250	0.217	0.182	
7.50	0.267	0.257	0.265	0.266	0.266	0.256	0.265	0.265	0.265	0.265	0.264	0.254	0.263	0.263	0.252	0.262	0.251	0.259	0.237	0.209	0.179
8.00	0.250	0.250	0.250	0.249	0.249	0.249	0.249	0.249	0.249	0.248	0.248	0.247	0.247	0.247	0.246	0.					

ТАБЛИЦА ЗНАЧЕНИЙ ФУНКЦИИ Φ

10?

 $h_r/l_s = 3.075$ $K = -0.6$ $h/l_s = 1.00$ ~~H/l_s~~ ~~y/l_s~~ ~~z/l_s~~ ~~x/l_s~~ ~~t/l_s~~ ~~r/l_s~~ ~~s/l_s~~ ~~u/l_s~~ ~~v/l_s~~ ~~w/l_s~~ ~~p/l_s~~ ~~q/l_s~~ ~~r/l_s~~ ~~s/l_s~~ ~~t/l_s~~ ~~u/l_s~~ ~~v/l_s~~ ~~w/l_s~~ ~~p/l_s~~ ~~q/l_s~~ ~~r~~

ТАБЛИЦА ЗНАЧЕНИЙ ФУНКЦИИ ϕ

108

$$h_T/l_s = 3 \cdot 10^{-5}$$

$$K = -0.5$$

$$h/l_s = 1.30$$

H/e	0.00	0.05	0.10	0.15	0.20	0.25	0.30	0.35	0.40	0.45	0.50	0.55	0.60	0.65	0.70	0.75	1.00	2.00	3.00	4.00
y/e	:	:	:	:	:	:	:	:	:	:	:	:	:	:	:	:	:	:	:	
0.10	1.998	1.453	2.382	0.472	0.273	0.170	0.115	0.082	0.052	0.048	0.038	0.031	0.026	0.022	0.019	0.017	0.010	0.002	0.001	
0.15	1.279	1.505	1.059	0.705	0.458	0.320	0.228	0.169	0.130	0.102	0.083	0.058	0.057	0.049	0.042	0.037	0.022	0.005	0.002	
0.20	1.263	1.561	1.187	0.374	0.637	0.458	0.351	0.259	0.211	0.170	0.139	0.116	0.098	0.084	0.073	0.064	0.038	0.008	0.003	
0.25	1.943	1.501	1.281	1.002	0.775	0.500	0.469	0.371	0.298	0.244	0.203	0.171	0.146	0.126	0.110	0.097	0.058	0.013	0.004	
0.30	1.919	1.526	1.348	1.028	0.986	0.713	0.576	0.469	0.385	0.321	0.270	0.230	0.198	0.173	0.152	0.135	0.082	0.019	0.006	
0.35	1.892	1.538	1.394	1.171	0.275	0.308	0.670	0.559	0.468	0.396	0.339	0.292	0.254	0.223	0.197	0.176	0.109	0.025	0.009	
0.40	1.863	1.540	1.425	1.224	1.044	0.396	0.752	0.639	0.545	0.468	0.405	0.353	0.310	0.274	0.244	0.219	0.138	0.033	0.011	
0.45	1.932	1.535	1.444	1.253	1.098	0.950	0.320	0.709	0.614	0.535	0.469	0.412	0.365	0.325	0.292	0.263	0.169	0.041	0.014	
0.50	1.799	1.525	1.454	1.201	1.139	1.031	0.879	0.770	0.676	0.596	0.527	0.459	0.419	0.376	0.339	0.308	0.201	0.050	0.017	
0.55	1.764	1.602	1.455	1.302	1.170	1.042	0.926	0.822	0.730	0.651	0.582	0.522	0.470	0.425	0.386	0.352	0.234	0.059	0.021	
0.60	1.729	1.590	1.453	1.319	1.192	1.074	0.965	0.866	0.778	0.700	0.631	0.571	0.518	0.472	0.431	0.395	0.268	0.070	0.025	
0.65	1.593	1.560	1.445	1.324	1.208	1.098	0.996	0.903	0.818	0.743	0.676	0.616	0.563	0.516	0.474	0.436	0.301	0.380	0.029	
0.70	1.557	1.545	1.434	1.324	1.217	1.116	1.021	0.934	0.853	0.780	0.715	0.657	0.604	0.555	0.514	0.476	0.334	0.392	0.033	
0.75	1.521	1.521	1.420	1.320	1.223	1.129	1.041	0.959	0.883	0.813	0.750	0.693	0.641	0.594	0.552	0.513	0.367	0.103	0.038	
0.80	1.596	1.495	1.404	1.313	1.224	1.138	1.055	0.979	0.907	0.841	0.781	0.726	0.675	0.629	0.587	0.548	0.398	0.115	0.042	
0.85	1.551	1.450	1.386	1.313	1.222	1.143	1.067	0.995	0.928	0.865	0.809	0.755	0.706	0.661	0.619	0.580	0.428	0.127	0.047	
0.90	1.516	1.442	1.367	1.292	1.217	1.144	1.074	1.008	0.945	0.886	0.831	0.781	0.733	0.689	0.648	0.610	0.457	0.140	0.052	
0.95	1.432	1.415	1.347	1.272	1.210	1.144	1.079	1.017	0.958	0.903	0.851	0.803	0.758	0.715	0.675	0.638	0.485	0.152	0.058	
1.00	1.440	1.382	1.327	1.254	1.202	1.141	1.081	1.023	0.968	0.916	0.868	0.822	0.779	0.738	0.699	0.663	0.510	0.165	0.063	
1.50	1.167	1.145	1.121	1.027	1.072	1.046	1.020	0.995	0.969	0.944	0.920	0.896	0.872	0.848	0.823	0.799	0.680	0.283	0.122	
2.00	0.953	0.955	0.943	0.939	0.929	0.920	0.902	0.898	0.888	0.877	0.866	0.854	0.842	0.829	0.816	0.802	0.722	0.357	0.179	
2.50	0.911	0.910	0.902	0.905	0.904	0.901	0.797	0.793	0.789	0.785	0.780	0.775	0.762	0.753	0.755	0.747	0.697	0.413	0.226	
3.00	0.595	0.591	0.597	0.593	0.598	0.598	0.593	0.597	0.596	0.695	0.694	0.692	0.690	0.688	0.684	0.680	0.676	0.644	0.429	
3.50	0.603	0.605	0.607	0.612	0.610	0.611	0.612	0.612	0.612	0.612	0.612	0.611	0.609	0.607	0.604	0.584	0.424	0.273	0.180	
4.00	0.530	0.532	0.534	0.536	0.538	0.539	0.540	0.541	0.542	0.542	0.543	0.543	0.543	0.542	0.541	0.539	0.526	0.408	0.287	
4.50	0.471	0.473	0.475	0.477	0.478	0.480	0.481	0.482	0.483	0.483	0.484	0.484	0.484	0.484	0.484	0.483	0.474	0.387	0.288	
5.00	0.423	0.424	0.420	0.427	0.429	0.430	0.431	0.432	0.433	0.434	0.435	0.435	0.435	0.435	0.435	0.434	0.429	0.364	0.283	
5.50	0.392	0.394	0.335	0.397	0.398	0.399	0.390	0.391	0.392	0.392	0.393	0.393	0.394	0.394	0.393	0.389	0.341	0.276	0.214	
6.00	0.349	0.350	0.351	0.352	0.353	0.354	0.355	0.356	0.357	0.357	0.358	0.358	0.359	0.359	0.358	0.356	0.312	0.266	0.213	
6.50	0.321	0.322	0.323	0.324	0.324	0.325	0.325	0.327	0.327	0.328	0.328	0.329	0.329	0.329	0.329	0.327	0.298	0.255	0.210	
7.00	0.296	0.297	0.290	0.292	0.300	0.300	0.301	0.301	0.302	0.302	0.303	0.303	0.303	0.303	0.303	0.303	0.302	0.279	0.244	
7.50	0.271	0.271	0.277	0.278	0.278	0.279	0.279	0.280	0.280	0.280	0.281	0.281	0.281	0.281	0.281	0.280	0.262	0.234	0.201	
8.00	0.253	0.253	0.252	0.252	0.260	0.260	0.261	0.261	0.261	0.262	0.262	0.262	0.262	0.262	0.262	0.261	0.247	0.223	0.195	
8.50	0.241	0.242	0.242	0.243	0.243	0.244	0.244	0.245	0.245	0.245	0.245	0.245	0.245	0.246	0.246	0.245	0.233	0.213	0.189	
9.00	0.222	0.223	0.223	0.222	0.222	0.220	0.230	0.230	0.230	0.231	0.231	0.231	0.231	0.231	0.231	0.230	0.22			

ТАБЛИЦА ЗНАЧЕНИЙ ФУНКЦИИ Φ

109

 $h/l_s = 0.075$ $K = -0.9$ $h/l_s = 0.50$ ~~H/l_s~~ ~~y/l_s~~

	0.00	0.05	0.10	0.15	0.20	0.25	0.30	0.35	0.40	0.45	0.50	0.55	0.60	0.65	0.70	0.75	1.00	2.00	3.00	4.00	
0.10	2.037	1.501	1.222	0.522	0.323	0.215	0.150	0.124	0.100	0.082	0.066	0.053	0.043	0.036	0.030	0.025	0.013	0.002	0.001	0.000	
0.15	2.078	1.505	1.162	0.896	0.567	0.417	0.321	0.257	0.211	0.174	0.142	0.115	0.094	0.078	0.066	0.056	0.028	0.005	0.001	0.001	
0.20	2.126	1.725	1.354	1.043	0.800	0.622	0.504	0.414	0.345	0.288	0.237	0.194	0.160	0.134	0.113	0.097	0.049	0.008	0.003	0.001	
0.25	2.175	1.935	1.517	1.237	1.007	0.826	0.585	0.577	0.488	0.413	0.344	0.284	0.237	0.199	0.170	0.145	0.074	0.013	0.004	0.002	
0.30	2.220	1.931	1.554	1.403	1.186	1.006	0.857	0.735	0.631	0.540	0.455	0.380	0.320	0.271	0.232	0.200	0.104	0.018	0.006	0.003	
0.35	2.257	2.007	1.735	1.543	1.338	1.162	1.011	0.881	0.766	0.662	0.564	0.477	0.405	0.347	0.299	0.259	0.137	0.024	0.008	0.004	
0.40	2.282	2.055	1.853	1.650	1.453	1.225	1.144	1.010	0.889	0.776	0.669	0.571	0.490	0.423	0.367	0.320	0.173	0.031	0.010	0.005	
0.45	2.296	2.108	1.912	1.735	1.554	1.404	1.257	1.122	0.997	0.879	0.765	0.660	0.572	0.497	0.435	0.381	0.211	0.039	0.013	0.006	
0.50	2.299	2.133	1.965	1.871	1.642	1.421	1.349	1.216	1.090	0.969	0.852	0.742	0.648	0.568	0.500	0.441	0.249	0.048	0.016	0.007	
0.55	2.290	2.145	1.995	1.845	1.700	1.558	1.423	1.293	1.158	1.047	0.928	0.816	0.719	0.635	0.562	0.499	0.288	0.057	0.019	0.009	
0.60	2.271	2.143	2.010	1.975	1.741	1.609	1.472	1.354	1.232	1.112	0.994	0.881	0.782	0.695	0.620	0.554	0.326	0.055	0.023	0.010	
0.65	2.244	2.131	2.012	1.993	1.766	1.643	1.521	1.401	1.233	1.166	1.042	0.933	0.839	0.751	0.673	0.605	0.364	0.077	0.026	0.012	
0.70	2.209	2.100	2.003	1.992	1.770	1.654	1.550	1.436	1.322	1.208	1.095	0.986	0.888	0.800	0.721	0.651	0.400	0.087	0.030	0.014	
0.75	2.169	2.090	1.935	1.895	1.731	1.675	1.567	1.459	1.351	1.242	1.132	1.026	0.930	0.843	0.764	0.693	0.435	0.098	0.034	0.016	
0.80	2.123	2.045	1.957	1.862	1.774	1.676	1.575	1.473	1.370	1.266	1.161	1.059	0.965	0.879	0.802	0.731	0.468	0.109	0.039	0.018	
0.85	2.074	2.005	1.920	1.845	1.759	1.659	1.575	1.479	1.382	1.283	1.183	1.085	0.994	0.911	0.834	0.764	0.499	0.120	0.043	0.020	
0.90	2.022	1.961	1.993	1.812	1.732	1.655	1.568	1.479	1.387	1.293	1.193	1.105	1.017	0.937	0.862	0.793	0.527	0.132	0.048	0.022	
0.95	1.953	1.915	1.854	1.735	1.714	1.637	1.555	1.472	1.396	1.298	1.208	1.119	1.035	0.957	0.885	0.818	0.553	0.143	0.053	0.024	
1.00	1.914	1.867	1.812	1.751	1.635	1.514	1.532	1.461	1.380	1.298	1.213	1.128	1.042	0.974	0.904	0.839	0.577	0.155	0.057	0.027	
1.50	1.410	1.396	1.377	1.355	1.328	1.229	1.265	1.228	1.189	1.148	1.105	1.061	1.017	0.974	0.931	0.890	0.699	0.260	0.110	0.054	
2.00	1.059	1.054	1.047	1.039	1.027	1.013	0.999	0.981	0.962	0.942	0.920	0.898	0.876	0.853	0.829	0.806	0.688	0.329	0.150	0.085	
2.50	0.933	0.931	0.929	0.924	0.918	0.911	0.904	0.795	0.795	0.774	0.763	0.751	0.730	0.727	0.714	0.701	0.630	0.353	0.199	0.113	
3.00	0.684	0.683	0.681	0.673	0.675	0.672	0.667	0.662	0.656	0.650	0.543	0.637	0.630	0.623	0.616	0.603	0.564	0.371	0.226	0.138	
3.50	0.580	0.570	0.572	0.575	0.574	0.572	0.569	0.566	0.562	0.558	0.554	0.550	0.546	0.542	0.537	0.532	0.504	0.365	0.242	0.157	
4.00	0.504	0.503	0.502	0.501	0.500	0.499	0.495	0.494	0.492	0.489	0.485	0.484	0.481	0.478	0.475	0.471	0.452	0.350	0.249	0.171	
4.50	0.446	0.446	0.445	0.444	0.443	0.442	0.440	0.439	0.437	0.435	0.433	0.431	0.429	0.427	0.425	0.423	0.409	0.333	0.250	0.181	
5.00	0.400	0.400	0.390	0.390	0.392	0.398	0.397	0.396	0.395	0.393	0.392	0.390	0.389	0.388	0.386	0.385	0.383	0.373	0.315	0.247	0.186
5.50	0.363	0.363	0.363	0.362	0.361	0.361	0.360	0.359	0.358	0.357	0.356	0.355	0.354	0.352	0.351	0.350	0.342	0.297	0.241	0.188	
6.00	0.333	0.333	0.332	0.332	0.331	0.331	0.330	0.329	0.328	0.328	0.327	0.326	0.325	0.324	0.323	0.322	0.316	0.280	0.234	0.185	
6.50	0.307	0.307	0.307	0.306	0.304	0.305	0.305	0.304	0.303	0.303	0.302	0.301	0.301	0.300	0.299	0.299	0.294	0.265	0.227	0.187	
7.00	0.285	0.285	0.285	0.284	0.284	0.284	0.283	0.283	0.282	0.281	0.281	0.280	0.280	0.279	0.279	0.279	0.274	0.251	0.218	0.184	
7.50	0.266	0.266	0.265	0.265	0.265	0.265	0.264	0.264	0.264	0.263	0.263	0.262	0.262	0.261	0.261	0.260	0.257	0.238	0.210	0.180	
8.00	0.249	0.249	0.249	0.249	0.249	0.249	0.249	0.249	0.249	0.247	0.247	0.246	0.246	0.245	0.245	0.245	0.242	0.226	0.202	0.176	
8.50	0.235	0.235	0.234	0.234	0.234	0.234	0.234	0.233	0.233	0.233	0.232	0.232	0.232	0.231	0.231	0.231	0.228	0.215	0.195		

ТАБЛИЦА ЗНАЧЕНИЙ ФУНКЦИИ Φ

110

 $h_r/l_s = 0.075$ $K = -0.9$ $h/l_s = 1.00$

H/l_s	0.00	0.05	0.10	0.15	0.20	0.25	0.30	0.35	0.40	0.45	0.50	0.55	0.60	0.65	0.70	0.75	1.00	2.00	3.00	4.00	
y/l_s	0.00	1.295	1.450	0.880	1.486	0.230	0.178	0.122	0.090	0.059	0.056	0.046	0.039	0.034	0.029	0.026	0.023	0.014	0.002	0.001	
	0.15	1.239	1.517	1.373	0.720	0.434	0.336	0.245	0.186	0.147	0.119	0.100	0.085	0.074	0.065	0.057	0.052	0.031	0.005	0.302	0.001
	0.20	1.281	1.532	1.211	0.900	0.664	0.426	0.372	0.298	0.241	0.199	0.153	0.144	0.126	0.111	0.099	0.089	0.053	0.009	0.003	0.001
	0.25	1.271	1.533	1.315	1.040	0.916	0.643	0.512	0.415	0.343	0.289	0.247	0.214	0.188	0.167	0.150	0.135	0.081	0.014	0.005	0.002
	0.30	1.259	1.571	1.397	1.152	0.743	0.772	0.537	0.531	0.448	0.383	0.332	0.291	0.257	0.230	0.207	0.188	0.114	0.021	0.007	0.003
	0.35	1.244	1.597	1.452	1.241	1.048	0.385	0.750	0.639	0.550	0.477	0.419	0.371	0.331	0.298	0.269	0.245	0.151	0.028	0.009	0.004
	0.40	1.222	1.714	1.505	1.312	1.136	0.982	0.850	0.739	0.645	0.569	0.505	0.451	0.406	0.367	0.334	0.305	0.191	0.036	0.012	0.005
	0.45	1.202	1.724	1.542	1.368	1.209	1.065	0.930	0.830	0.736	0.656	0.589	0.531	0.481	0.438	0.400	0.366	0.232	0.045	0.015	0.007
	0.50	1.193	1.723	1.568	1.413	1.268	1.136	1.017	0.911	0.818	0.738	0.658	0.607	0.554	0.507	0.465	0.428	0.275	0.055	0.019	0.008
	0.55	1.196	1.727	1.586	1.448	1.317	1.195	1.084	0.983	0.893	0.813	0.742	0.679	0.624	0.574	0.529	0.489	0.319	0.065	0.022	0.010
	0.60	1.194	1.723	1.599	1.476	1.357	1.245	1.141	1.046	0.959	0.880	0.810	0.746	0.682	0.638	0.591	0.547	0.363	0.076	0.026	0.012
	0.65	1.192	1.715	1.605	1.496	1.339	1.297	1.190	1.100	1.017	0.941	0.872	0.808	0.751	0.698	0.649	0.603	0.406	0.088	0.031	0.014
	0.70	1.177	1.704	1.607	1.510	1.414	1.320	1.231	1.147	1.068	0.995	0.927	0.865	0.807	0.753	0.703	0.656	0.447	0.100	0.035	0.016
	0.73	1.171	1.590	1.605	1.510	1.432	1.347	1.265	1.187	1.112	1.042	0.977	0.915	0.858	0.804	0.753	0.705	0.488	0.113	0.040	0.018
	0.80	1.174	1.574	1.602	1.523	1.445	1.358	1.293	1.220	1.150	1.083	1.020	0.960	0.904	0.850	0.799	0.750	0.526	0.125	0.045	0.020
	0.85	1.171	1.553	1.591	1.523	1.453	1.393	1.314	1.247	1.131	1.118	1.057	0.999	0.944	0.891	0.841	0.792	0.562	0.139	0.050	0.023
	0.91	1.169	1.537	1.582	1.510	1.457	1.374	1.331	1.258	1.207	1.147	1.089	1.034	0.930	0.928	0.878	0.829	0.596	0.152	0.056	0.025
	0.95	1.151	1.516	1.556	1.513	1.457	1.400	1.342	1.284	1.227	1.171	1.116	1.063	1.011	0.960	0.910	0.862	0.628	0.156	0.061	0.028
	1.00	1.133	1.594	1.551	1.514	1.454	1.402	1.350	1.296	1.243	1.190	1.138	1.087	1.037	0.987	0.939	0.891	0.657	0.179	0.067	0.031
	1.10	1.346	1.343	1.335	1.324	1.310	1.293	1.273	1.251	1.227	1.200	1.172	1.142	1.111	1.079	1.045	1.010	0.820	0.303	0.128	0.063
	1.20	1.094	1.103	1.102	1.102	1.100	1.076	1.082	1.081	1.070	1.058	1.044	1.028	1.010	0.991	0.971	0.949	0.822	0.387	0.187	0.098
	1.50	0.995	0.701	0.205	0.209	0.210	0.210	0.908	0.905	0.901	0.895	0.888	0.880	0.870	0.859	0.847	0.834	0.754	0.428	0.232	0.131
	3.00	0.743	0.748	0.752	0.755	0.758	0.759	0.759	0.758	0.756	0.754	0.750	0.746	0.740	0.734	0.727	0.719	0.669	0.435	0.263	0.159
	7.50	0.629	0.633	0.636	0.638	0.640	0.641	0.642	0.642	0.641	0.640	0.538	0.635	0.633	0.629	0.625	0.620	0.588	0.424	0.279	0.180
	4.00	0.542	0.545	0.547	0.549	0.550	0.551	0.552	0.552	0.552	0.551	0.550	0.549	0.547	0.544	0.542	0.539	0.518	0.403	0.285	0.195
	4.50	0.475	0.477	0.479	0.480	0.481	0.482	0.482	0.482	0.482	0.481	0.480	0.470	0.477	0.476	0.473	0.459	0.378	0.284	0.204	
	5.00	0.423	0.424	0.425	0.425	0.427	0.427	0.427	0.427	0.427	0.427	0.426	0.426	0.425	0.424	0.422	0.421	0.411	0.352	0.277	0.209
	5.50	0.331	0.332	0.382	0.333	0.333	0.393	0.384	0.384	0.383	0.383	0.383	0.382	0.381	0.381	0.380	0.379	0.371	0.328	0.268	0.209
	6.00	0.346	0.347	0.347	0.348	0.348	0.348	0.349	0.348	0.348	0.347	0.347	0.347	0.346	0.345	0.345	0.344	0.338	0.306	0.258	0.208
	6.50	0.319	0.318	0.318	0.313	0.319	0.319	0.312	0.318	0.318	0.318	0.318	0.317	0.317	0.316	0.316	0.315	0.310	0.256	0.247	0.204
	7.00	0.293	0.294	0.294	0.294	0.294	0.294	0.294	0.294	0.294	0.293	0.293	0.292	0.292	0.291	0.291	0.287	0.258	0.236	0.200	
	7.50	0.273	0.273	0.273	0.273	0.273	0.273	0.273	0.273	0.272	0.272	0.272	0.271	0.271	0.270	0.270	0.267	0.251	0.225	0.195	
	8.00	0.255	0.255	0.255	0.255	0.255	0.255	0.255	0.255	0.254	0.254	0.254	0.254	0.253	0.253	0.252	0.252	0.249	0.237	0.215	0.189
	8.50	0.239	0.239	0.239	0.239	0.239	0.239	0.239	0.239	0.238	0.238	0.238	0.233	0.233	0.237	0.237	0.236	0.234	0.224	0.206	0.183
	9.00	0.225	0.225	0.225	0.225	0.225	0.225	0.225	0.225	0.225	0.224	0.224	0.224	0.224	0.223	0.223	0.221	0.212	0.197	0.177	
	9.50	0.213	0.213	0.213	0.213	0.213	0.213	0.213	0.213	0.212	0.212	0.212	0.211	0.211	0.211	0.211	0.211	0.209	0.202	0.189	0.171
	10.00	0.207	0.207	0.207	0.202	0.202	0.202	0.201	0.201	0.201	0.201	0.200	0.200	0.198	0.192	0.181	0.166				

ТАБЛИЦА ЗНАЧЕНИЙ ФУНКЦИИ Φ

111

 $h_r/l_3 = 0.075$ $H = -0.9$ $h/l_3 = 1.50$ y/l_3

y/l_3	0.07	0.05	0.10	0.15	0.20	0.25	0.30	0.35	0.40	0.45	0.50	0.55	0.60	0.65	0.70	0.75	1.00	2.00	3.00	4.00
0.17	1.291	1.453	2.882	2.480	0.274	0.171	0.115	0.083	0.062	0.049	0.039	0.032	0.027	0.023	0.020	0.018	0.011	0.002	0.001	
0.15	1.972	1.516	1.062	0.796	0.469	0.321	0.229	0.170	0.131	0.104	0.084	0.070	0.059	0.051	0.044	0.039	0.024	0.006	0.002	
0.27	1.054	1.562	1.182	0.876	0.538	0.470	0.353	0.271	0.214	0.172	0.142	0.119	0.101	0.088	0.077	0.069	0.042	0.010	0.003	
0.25	1.944	1.502	1.283	1.004	0.778	0.603	0.472	0.374	0.302	0.248	0.207	0.175	0.151	0.131	0.116	0.103	0.065	0.015	0.005	
0.30	1.021	1.520	1.350	1.101	0.990	0.717	0.580	0.473	0.390	0.326	0.276	0.237	0.206	0.180	0.160	0.143	0.091	0.022	0.007	
0.35	1.993	1.541	1.393	1.175	0.979	0.813	0.675	0.565	0.475	0.404	0.346	0.301	0.263	0.233	0.208	0.187	0.121	0.029	0.010	
0.40	1.867	1.545	1.430	1.230	1.050	0.923	0.752	0.647	0.554	0.478	0.415	0.364	0.322	0.287	0.257	0.233	0.153	0.038	0.013	
0.45	1.936	1.541	1.450	1.270	1.105	0.958	0.829	0.719	0.625	0.547	0.481	0.426	0.380	0.341	0.309	0.280	0.188	0.048	0.016	
0.50	1.804	1.531	1.461	1.292	1.148	1.011	0.883	0.782	0.689	0.610	0.543	0.486	0.437	0.395	0.359	0.329	0.224	0.058	0.020	
0.55	1.771	1.617	1.465	1.319	1.182	1.053	0.938	0.836	0.746	0.667	0.600	0.542	0.491	0.448	0.410	0.376	0.261	0.069	0.024	
0.61	1.737	1.592	1.463	1.332	1.204	1.087	0.972	0.882	0.795	0.719	0.652	0.594	0.543	0.498	0.458	0.423	0.299	0.081	0.028	
0.65	1.702	1.572	1.455	1.335	1.221	1.113	1.013	0.921	0.839	0.765	0.700	0.642	0.591	0.545	0.505	0.468	0.336	0.093	0.033	
0.70	1.657	1.557	1.447	1.338	1.233	1.133	1.040	0.954	0.876	0.805	0.742	0.686	0.635	0.590	0.549	0.512	0.374	0.106	0.038	
0.75	1.633	1.534	1.434	1.336	1.240	1.148	1.062	0.982	0.908	0.841	0.780	0.726	0.676	0.631	0.590	0.553	0.410	0.120	0.043	
0.80	1.598	1.500	1.412	1.330	1.243	1.159	1.079	1.004	0.935	0.872	0.814	0.762	0.714	0.670	0.629	0.592	0.446	0.134	0.048	
0.95	1.564	1.484	1.403	1.322	1.243	1.166	1.092	1.023	0.958	0.898	0.844	0.794	0.748	0.705	0.665	0.628	0.480	0.148	0.054	
0.97	1.531	1.450	1.385	1.312	1.240	1.170	1.102	1.038	0.977	0.921	0.870	0.823	0.778	0.737	0.698	0.662	0.513	0.162	0.060	
0.95	1.498	1.434	1.367	1.301	1.235	1.171	1.108	1.049	0.993	0.941	0.893	0.848	0.805	0.766	0.728	0.692	0.544	0.176	0.066	
1.00	1.466	1.403	1.342	1.288	1.228	1.159	1.112	1.058	1.006	0.957	0.912	0.870	0.830	0.792	0.755	0.721	0.574	0.191	0.072	
1.57	1.194	1.175	1.155	1.133	1.112	1.089	1.067	1.045	1.024	1.003	0.983	0.964	0.943	0.923	0.901	0.880	0.768	0.326	0.139	
2.07	0.994	0.990	0.985	0.980	0.974	0.959	0.961	0.954	0.947	0.940	0.933	0.926	0.917	0.908	0.897	0.885	0.814	0.421	0.203	
2.50	0.941	0.943	0.945	0.846	0.946	0.846	0.846	0.845	0.844	0.843	0.842	0.840	0.838	0.834	0.829	0.823	0.780	0.469	0.254	
3.00	0.721	0.725	0.722	0.732	0.734	0.737	0.739	0.741	0.742	0.743	0.744	0.745	0.745	0.744	0.742	0.739	0.714	0.481	0.289	
3.50	0.625	0.622	0.633	0.637	0.640	0.643	0.645	0.648	0.651	0.653	0.654	0.656	0.657	0.657	0.656	0.655	0.640	0.471	0.308	
4.00	0.547	0.551	0.555	0.559	0.562	0.554	0.567	0.570	0.572	0.574	0.576	0.578	0.579	0.579	0.579	0.579	0.570	0.449	0.315	
4.50	0.484	0.488	0.491	0.494	0.497	0.499	0.502	0.504	0.506	0.508	0.510	0.511	0.512	0.513	0.513	0.513	0.508	0.420	0.313	
5.00	0.433	0.435	0.438	0.441	0.443	0.445	0.447	0.449	0.451	0.453	0.454	0.456	0.456	0.457	0.457	0.458	0.454	0.391	0.306	
5.50	0.390	0.393	0.395	0.397	0.399	0.401	0.402	0.404	0.406	0.407	0.408	0.409	0.410	0.410	0.411	0.411	0.409	0.362	0.295	
6.00	0.355	0.357	0.359	0.361	0.362	0.363	0.365	0.366	0.367	0.369	0.370	0.370	0.371	0.371	0.372	0.372	0.370	0.336	0.227	
6.50	0.325	0.327	0.328	0.330	0.331	0.332	0.333	0.334	0.335	0.336	0.337	0.338	0.338	0.338	0.339	0.339	0.337	0.311	0.269	
7.00	0.300	0.301	0.302	0.304	0.305	0.306	0.307	0.307	0.308	0.309	0.310	0.310	0.310	0.311	0.311	0.311	0.310	0.289	0.217	
7.50	0.270	0.272	0.282	0.281	0.282	0.283	0.284	0.284	0.285	0.286	0.285	0.287	0.287	0.287	0.287	0.286	0.270	0.243	0.210	
8.00	0.250	0.260	0.261	0.252	0.263	0.253	0.264	0.265	0.265	0.266	0.266	0.266	0.267	0.266	0.266	0.265	0.253	0.231	0.203	
8.50	0.243	0.244	0.245	0.245	0.246	0.246	0.247	0.247	0.248	0.248	0.249	0.249	0.249	0.249	0.24					

ТАБЛИЦА ЗНАЧЕНИЙ ФУНКЦИИ ϕ

112

 $h_T/l_3 = 0.045$ $\chi = 0.9$ $h/l_3 = 0.50$ H/l_3 y/l_3

	0.00	0.05	0.10	0.15	0.20	0.25	0.30	0.35	0.40	0.45	0.50	0.55	0.60	0.65	0.70	0.75	1.00	2.00	3.00	4.00
0.10	1.242	1.203	0.637	0.322	0.178	0.100	0.055	0.031	0.015	0.007	0.004	0.003	0.003	0.002	0.002	0.002	0.001	0.000	0.000	0.000
0.15	1.974	1.396	0.936	0.511	0.308	0.195	0.108	0.061	0.032	0.015	0.008	0.007	0.006	0.005	0.004	0.004	0.002	0.000	0.000	0.000
0.20	1.739	1.335	0.930	0.531	0.411	0.261	0.159	0.092	0.049	0.024	0.014	0.012	0.010	0.008	0.007	0.006	0.004	0.001	0.000	0.000
0.25	1.692	1.318	0.972	0.693	0.430	0.318	0.201	0.120	0.066	0.034	0.021	0.017	0.015	0.013	0.011	0.010	0.005	0.001	0.001	0.000
0.30	1.590	1.273	0.983	0.726	0.518	0.355	0.232	0.143	0.082	0.044	0.028	0.024	0.020	0.018	0.015	0.013	0.008	0.002	0.001	0.000
0.35	1.487	1.213	0.956	0.728	0.534	0.376	0.252	0.160	0.095	0.054	0.035	0.030	0.026	0.023	0.020	0.018	0.010	0.003	0.001	0.001
0.40	1.388	1.147	0.920	0.713	0.534	0.385	0.264	0.172	0.105	0.062	0.042	0.037	0.032	0.028	0.025	0.022	0.013	0.003	0.001	0.001
0.45	1.294	1.090	0.876	0.670	0.526	0.395	0.270	0.180	0.114	0.070	0.049	0.043	0.038	0.034	0.030	0.027	0.016	0.004	0.002	0.001
0.50	1.208	1.015	0.932	0.662	0.511	0.391	0.272	0.185	0.121	0.078	0.056	0.049	0.044	0.039	0.035	0.031	0.019	0.005	0.002	0.001
0.55	1.129	0.954	0.787	0.633	0.494	0.373	0.271	0.189	0.126	0.084	0.062	0.055	0.049	0.044	0.040	0.036	0.022	0.006	0.003	0.001
0.60	1.058	0.998	0.746	0.604	0.476	0.364	0.268	0.191	0.131	0.090	0.068	0.061	0.055	0.049	0.045	0.040	0.026	0.007	0.003	0.002
0.65	0.994	0.947	0.707	0.577	0.459	0.355	0.265	0.192	0.136	0.096	0.073	0.066	0.060	0.054	0.049	0.045	0.029	0.008	0.004	0.002
0.70	0.937	0.901	0.672	0.552	0.442	0.345	0.262	0.193	0.139	0.101	0.078	0.071	0.065	0.059	0.054	0.049	0.032	0.009	0.004	0.002
0.75	0.886	0.760	0.640	0.529	0.427	0.337	0.252	0.194	0.142	0.105	0.083	0.076	0.069	0.063	0.058	0.053	0.036	0.011	0.005	0.003
0.80	0.842	0.724	0.612	0.508	0.413	0.329	0.255	0.194	0.145	0.109	0.087	0.080	0.073	0.067	0.062	0.057	0.039	0.012	0.005	0.003
0.85	0.802	0.691	0.587	0.490	0.401	0.322	0.253	0.194	0.148	0.113	0.090	0.084	0.077	0.071	0.066	0.061	0.042	0.013	0.006	0.003
0.90	0.766	0.652	0.564	0.473	0.390	0.315	0.250	0.195	0.150	0.117	0.094	0.087	0.081	0.075	0.070	0.065	0.045	0.015	0.007	0.004
0.95	0.734	0.636	0.544	0.453	0.330	0.309	0.248	0.195	0.152	0.120	0.097	0.090	0.084	0.079	0.073	0.068	0.049	0.016	0.007	0.004
1.00	0.706	0.513	0.526	0.445	0.371	0.304	0.245	0.195	0.154	0.122	0.100	0.093	0.087	0.081	0.076	0.071	0.051	0.018	0.008	0.005
1.05	0.527	0.467	0.412	0.350	0.312	0.268	0.229	0.194	0.164	0.138	0.116	0.112	0.107	0.102	0.098	0.094	0.075	0.033	0.017	0.010
1.10	0.429	0.386	0.345	0.309	0.273	0.241	0.212	0.185	0.161	0.141	0.123	0.119	0.116	0.112	0.109	0.105	0.090	0.047	0.026	0.016
1.15	0.359	0.326	0.295	0.267	0.240	0.215	0.193	0.173	0.155	0.139	0.125	0.123	0.120	0.117	0.114	0.112	0.099	0.059	0.036	0.023
1.20	0.306	0.280	0.255	0.233	0.213	0.194	0.177	0.161	0.148	0.137	0.127	0.125	0.123	0.121	0.118	0.115	0.105	0.069	0.045	0.030
1.25	0.265	0.244	0.225	0.207	0.190	0.176	0.163	0.152	0.143	0.135	0.129	0.127	0.125	0.123	0.121	0.120	0.110	0.077	0.053	0.037
1.30	0.234	0.217	0.201	0.186	0.173	0.152	0.153	0.145	0.139	0.134	0.131	0.129	0.128	0.126	0.124	0.122	0.114	0.093	0.060	0.043
1.35	0.211	0.195	0.183	0.171	0.161	0.152	0.145	0.140	0.136	0.134	0.133	0.131	0.130	0.128	0.127	0.125	0.117	0.089	0.066	0.049
1.40	0.193	0.180	0.162	0.159	0.151	0.145	0.140	0.136	0.134	0.133	0.134	0.133	0.131	0.130	0.129	0.127	0.120	0.093	0.072	0.055
1.45	0.179	0.159	0.150	0.151	0.145	0.140	0.136	0.134	0.133	0.134	0.136	0.134	0.133	0.131	0.130	0.129	0.122	0.097	0.076	0.060
1.50	0.169	0.152	0.145	0.140	0.136	0.133	0.131	0.131	0.132	0.134	0.136	0.135	0.134	0.133	0.131	0.130	0.124	0.102	0.080	0.064
1.55	0.160	0.153	0.146	0.140	0.136	0.133	0.131	0.131	0.131	0.133	0.137	0.135	0.134	0.133	0.132	0.131	0.125	0.103	0.084	0.068
1.60	0.154	0.147	0.141	0.137	0.133	0.131	0.130	0.130	0.131	0.133	0.137	0.135	0.134	0.133	0.132	0.131	0.125	0.105	0.086	0.071
1.65	0.149	0.143	0.134	0.131	0.129	0.128	0.129	0.130	0.132	0.136	0.135	0.134	0.133	0.131	0.130	0.124	0.106	0.089	0.074	
1.70	0.144	0.1																		

ТАБЛИЦА ЗНАЧЕНИЙ ФУНКЦИИ ϕ

113

$$h_T/l_3 = 3.0 : 5$$

$$Y = 0, ?$$

$$h/l_s = 1.00$$

y/ℓ_3	H/ℓ_3	0.00	0.05	0.10	0.15	0.20	0.25	0.30	0.35	0.40	0.45	0.50	0.55	0.60	0.65	0.70	0.75	1.00	2.00	3.00	4.00
0.19	1.984	1.245	0.589	0.371	0.219	0.139	0.094	0.066	0.047	0.035	0.026	0.019	0.014	0.010	0.008	0.005	0.001	0.000	0.000	0.000	0.000
0.15	1.956	1.397	0.327	0.500	0.395	0.269	0.189	0.135	0.099	0.074	0.055	0.041	0.031	0.023	0.017	0.012	0.002	0.000	0.000	0.000	0.000
0.20	1.940	1.485	1.089	0.779	0.554	0.329	0.290	0.215	0.160	0.121	0.091	0.069	0.052	0.038	0.028	0.020	0.003	0.001	0.000	0.000	0.000
0.25	1.977	1.533	1.192	0.977	0.683	0.514	0.389	0.294	0.224	0.172	0.131	0.100	0.076	0.057	0.042	0.030	0.005	0.001	0.000	0.000	0.000
0.30	1.879	1.552	1.255	0.997	0.782	0.609	0.474	0.368	0.286	0.222	0.172	0.132	0.101	0.076	0.056	0.041	0.007	0.001	0.001	0.001	0.000
0.35	1.827	1.552	1.291	1.057	0.854	0.694	0.544	0.432	0.341	0.269	0.210	0.163	0.125	0.095	0.071	0.052	0.009	0.002	0.001	0.000	0.000
0.40	1.791	1.530	1.307	1.093	0.903	0.739	0.600	0.485	0.389	0.310	0.245	0.192	0.149	0.114	0.085	0.063	0.011	0.003	0.001	0.001	0.001
0.45	1.731	1.515	1.307	1.112	0.935	0.779	0.643	0.526	0.428	0.345	0.276	0.218	0.171	0.131	0.099	0.073	0.014	0.003	0.001	0.001	0.001
0.50	1.689	1.485	1.295	1.117	0.953	0.804	0.672	0.558	0.458	0.374	0.301	0.241	0.189	0.147	0.112	0.083	0.016	0.004	0.002	0.001	0.001
0.55	1.626	1.440	1.273	1.112	0.959	0.818	0.692	0.580	0.481	0.396	0.322	0.259	0.205	0.160	0.123	0.092	0.019	0.005	0.002	0.001	0.001
0.60	1.577	1.410	1.252	1.130	0.956	0.824	0.703	0.594	0.498	0.413	0.339	0.274	0.219	0.172	0.132	0.100	0.022	0.005	0.002	0.001	0.001
0.65	1.519	1.362	1.222	1.091	0.947	0.822	0.707	0.602	0.508	0.424	0.350	0.285	0.229	0.181	0.141	0.107	0.025	0.006	0.003	0.001	0.001
0.70	1.455	1.326	1.190	1.059	0.933	0.815	0.705	0.605	0.513	0.431	0.358	0.294	0.238	0.189	0.147	0.113	0.027	0.007	0.003	0.002	0.002
0.75	1.412	1.283	1.156	1.033	0.915	0.804	0.699	0.503	0.515	0.435	0.363	0.300	0.244	0.195	0.153	0.118	0.030	0.005	0.003	0.002	0.002
0.80	1.366	1.242	1.121	1.006	0.895	0.799	0.690	0.598	0.513	0.436	0.366	0.303	0.248	0.199	0.157	0.122	0.033	0.009	0.004	0.002	0.002
0.85	1.310	1.197	1.085	0.977	0.872	0.772	0.678	0.592	0.509	0.434	0.366	0.305	0.250	0.202	0.161	0.125	0.035	0.010	0.004	0.002	0.002
0.90	1.262	1.155	1.052	0.943	0.840	0.754	0.664	0.580	0.502	0.430	0.364	0.305	0.251	0.204	0.163	0.128	0.038	0.011	0.005	0.003	0.003
0.95	1.215	1.114	1.015	0.918	0.825	0.735	0.650	0.569	0.494	0.425	0.361	0.303	0.251	0.205	0.165	0.131	0.040	0.012	0.005	0.003	0.003
1.00	1.173	1.175	1.081	0.930	0.901	0.715	0.634	0.557	0.485	0.419	0.357	0.301	0.251	0.206	0.166	0.132	0.042	0.013	0.006	0.003	0.003
1.50	0.931	0.760	0.702	0.550	0.54	0.530	0.485	0.435	0.398	0.342	0.300	0.261	0.225	0.192	0.163	0.137	0.058	0.024	0.012	0.007	0.007
2.00	0.641	0.595	0.552	0.512	0.462	0.429	0.391	0.355	0.321	0.288	0.257	0.228	0.202	0.177	0.154	0.134	0.066	0.033	0.018	0.011	0.011
2.50	0.530	0.494	0.460	0.427	0.395	0.365	0.335	0.307	0.280	0.255	0.230	0.208	0.186	0.166	0.148	0.131	0.069	0.041	0.024	0.015	0.015
3.00	0.456	0.423	0.400	0.373	0.347	0.322	0.298	0.275	0.252	0.231	0.211	0.192	0.174	0.157	0.142	0.127	0.071	0.046	0.029	0.019	0.019
3.50	0.402	0.378	0.355	0.332	0.310	0.299	0.269	0.249	0.230	0.212	0.195	0.179	0.163	0.142	0.135	0.122	0.071	0.049	0.034	0.023	0.023
4.00	0.358	0.330	0.310	0.293	0.272	0.261	0.244	0.227	0.211	0.195	0.180	0.156	0.153	0.143	0.123	0.116	0.070	0.052	0.038	0.027	0.027
4.50	0.321	0.303	0.285	0.269	0.253	0.232	0.221	0.207	0.193	0.179	0.165	0.154	0.142	0.131	0.120	0.111	0.070	0.054	0.041	0.030	0.030
5.00	0.297	0.274	0.253	0.243	0.229	0.215	0.202	0.189	0.176	0.164	0.153	0.142	0.132	0.122	0.113	0.105	0.070	0.056	0.043	0.033	0.033
5.50	0.261	0.247	0.234	0.220	0.208	0.195	0.184	0.172	0.161	0.151	0.141	0.132	0.123	0.114	0.106	0.099	0.070	0.057	0.045	0.036	0.036
6.00	0.237	0.224	0.212	0.202	0.189	0.179	0.167	0.157	0.148	0.139	0.130	0.122	0.114	0.107	0.100	0.094	0.069	0.058	0.047	0.038	0.038
6.50	0.215	0.204	0.193	0.182	0.172	0.162	0.153	0.144	0.136	0.128	0.120	0.113	0.105	0.100	0.094	0.089	0.069	0.059	0.049	0.040	0.040
7.00	0.196	0.185	0.175	0.166	0.157	0.149	0.142	0.132	0.125	0.118	0.111	0.105	0.092	0.094	0.089	0.085	0.070	0.060	0.050	0.042	0.042
7.50	0.179	0.170	0.161	0.152	0.144	0.136	0.129	0.122	0.115	0.109	0.103	0.098	0.093	0.089	0.085	0.081	0.070	0.060	0.052	0.044	0.044
8.00	0.164	0.155	0.149	0.140	0.132	0.125	0.119	0.113	0.107	0.102	0.097	0.092	0.089	0.084	0.						

ТАБЛИЦА ЗНАЧЕНИЙ ФУНКЦИИ Φ $h_T/l_s = 0.045$ $\chi = 0.9$ $h/l_s = 1.50$

H/l_s	0.03	0.05	0.10	0.15	0.20	0.25	0.30	0.35	0.40	0.45	0.50	0.55	0.60	0.65	0.70	0.75	1.00	2.00	3.00	4.00
0.10	1.989	1.251	0.686	0.377	0.225	0.146	0.101	0.073	0.055	0.042	0.033	0.025	0.021	0.017	0.014	0.011	0.004	0.000	0.000	0.000
0.15	1.976	1.400	0.240	0.614	0.410	0.294	0.204	0.152	0.116	0.090	0.071	0.057	0.046	0.037	0.031	0.025	0.009	0.000	0.000	0.000
0.20	1.958	1.507	1.111	0.803	0.560	0.426	0.312	0.243	0.189	0.149	0.119	0.095	0.079	0.054	0.052	0.043	0.016	0.001	0.000	0.000
0.25	1.935	1.554	1.227	0.945	0.723	0.555	0.431	0.338	0.268	0.215	0.173	0.141	0.115	0.095	0.078	0.065	0.024	0.001	0.000	0.000
0.30	1.909	1.595	1.305	1.050	0.837	0.657	0.533	0.428	0.346	0.282	0.230	0.189	0.155	0.129	0.107	0.089	0.034	0.001	0.001	0.000
0.35	1.878	1.510	1.355	1.126	0.926	0.759	0.622	0.510	0.420	0.347	0.287	0.238	0.199	0.165	0.137	0.115	0.044	0.002	0.001	0.000
0.40	1.844	1.511	1.387	1.172	0.994	0.834	0.697	0.583	0.487	0.408	0.341	0.286	0.232	0.201	0.168	0.141	0.055	0.002	0.001	0.000
0.45	1.898	1.503	1.403	1.216	1.045	0.802	0.750	0.545	0.546	0.463	0.391	0.331	0.272	0.236	0.199	0.167	0.066	0.003	0.001	0.001
0.50	1.769	1.597	1.402	1.239	1.081	0.837	0.802	0.606	0.597	0.511	0.436	0.372	0.315	0.269	0.228	0.193	0.078	0.004	0.001	0.001
0.55	1.729	1.555	1.405	1.251	1.105	0.870	0.848	0.738	0.640	0.553	0.476	0.409	0.350	0.299	0.255	0.217	0.089	0.004	0.002	0.001
0.60	1.688	1.542	1.395	1.255	1.120	0.924	0.877	0.771	0.675	0.588	0.510	0.441	0.331	0.327	0.280	0.239	0.100	0.005	0.002	0.001
0.65	1.646	1.514	1.391	1.252	1.127	1.039	0.892	0.797	0.703	0.617	0.539	0.469	0.407	0.351	0.302	0.259	0.110	0.006	0.002	0.001
0.70	1.603	1.483	1.363	1.244	1.128	1.018	0.913	0.815	0.725	0.641	0.563	0.493	0.422	0.373	0.322	0.277	0.120	0.007	0.003	0.001
0.75	1.551	1.451	1.341	1.231	1.124	1.021	0.922	0.828	0.741	0.659	0.582	0.512	0.448	0.391	0.340	0.293	0.129	0.007	0.003	0.002
0.80	1.518	1.419	1.317	1.215	1.115	1.019	0.925	0.836	0.752	0.672	0.597	0.527	0.464	0.406	0.354	0.307	0.137	0.008	0.003	0.002
0.85	1.476	1.394	1.291	1.197	1.104	1.013	0.925	0.840	0.759	0.681	0.608	0.539	0.476	0.419	0.366	0.319	0.144	0.009	0.004	0.002
0.90	1.434	1.350	1.263	1.176	1.090	1.034	0.921	0.840	0.752	0.687	0.616	0.548	0.485	0.429	0.376	0.329	0.151	0.010	0.004	0.002
0.95	1.393	1.315	1.235	1.154	1.073	0.923	0.914	0.837	0.752	0.690	0.620	0.554	0.493	0.436	0.384	0.336	0.157	0.011	0.005	0.002
1.00	1.353	1.281	1.207	1.131	1.055	0.979	0.904	0.831	0.759	0.690	0.622	0.558	0.497	0.441	0.390	0.342	0.152	0.012	0.005	0.003
1.05	1.013	0.777	0.932	0.882	0.944	0.799	0.753	0.705	0.658	0.610	0.562	0.513	0.467	0.422	0.380	0.341	0.179	0.022	0.010	0.006
1.10	0.777	0.752	0.724	0.695	0.655	0.634	0.602	0.569	0.536	0.502	0.457	0.430	0.395	0.362	0.329	0.299	0.170	0.029	0.016	0.009
1.15	0.625	0.604	0.583	0.561	0.539	0.515	0.492	0.468	0.443	0.418	0.392	0.364	0.336	0.310	0.285	0.261	0.157	0.035	0.020	0.013
1.20	0.521	0.504	0.487	0.473	0.453	0.435	0.416	0.398	0.379	0.360	0.340	0.317	0.295	0.273	0.253	0.233	0.148	0.039	0.025	0.016
1.25	0.449	0.435	0.421	0.407	0.393	0.379	0.364	0.349	0.334	0.319	0.304	0.284	0.255	0.247	0.230	0.213	0.140	0.041	0.028	0.019
1.30	0.393	0.384	0.373	0.361	0.349	0.329	0.325	0.314	0.302	0.289	0.277	0.260	0.244	0.228	0.213	0.198	0.134	0.043	0.031	0.022
1.35	0.354	0.345	0.335	0.326	0.316	0.306	0.296	0.286	0.275	0.266	0.256	0.241	0.225	0.213	0.199	0.186	0.129	0.044	0.033	0.024
1.40	0.320	0.314	0.305	0.297	0.239	0.290	0.272	0.263	0.255	0.246	0.237	0.224	0.211	0.199	0.187	0.175	0.123	0.044	0.034	0.026
1.50	0.295	0.283	0.281	0.273	0.266	0.259	0.251	0.244	0.235	0.229	0.221	0.210	0.198	0.187	0.175	0.165	0.118	0.045	0.036	0.028
1.60	0.272	0.265	0.252	0.253	0.246	0.233	0.227	0.220	0.213	0.207	0.196	0.185	0.175	0.165	0.155	0.112	0.045	0.037	0.029	
1.70	0.252	0.245	0.240	0.234	0.229	0.223	0.217	0.211	0.205	0.199	0.193	0.183	0.174	0.164	0.155	0.146	0.107	0.045	0.037	0.031
1.80	0.234	0.220	0.224	0.219	0.213	0.207	0.202	0.197	0.191	0.185	0.180	0.171	0.157	0.154	0.145	0.138	0.101	0.045	0.038	0.032
1.90	0.213	0.213	0.203	0.198	0.193	0.183	0.183	0.178	0.173	0.168	0.160	0.152	0.144	0.136	0.129	0.095	0.045	0.039	0.033	
2.00	0.204	0.200	0.195	0.193	0.185	0.181	0.175	0.171	0.165	0.162	0.157	0.149</td								

ТАБЛИЦА ЗНАЧЕНИЙ ФУНКЦИИ Φ

115

 $h_T/l_3 = 3.045$ $\chi = 0.6$ $h/l_3 = 0.50$

y/l_3	0.00	0.05	0.10	0.15	0.20	0.25	0.30	0.35	0.40	0.45	0.50	0.55	0.60	0.65	0.70	0.75	1.00	2.00	3.00	4.00
0.10	1.958	1.220	0.554	0.346	0.195	0.116	0.072	0.046	0.030	0.020	0.015	0.012	0.010	0.009	0.007	0.006	0.003	0.001	0.000	
0.15	1.919	1.342	0.872	0.547	0.344	0.220	0.143	0.093	0.052	0.043	0.032	0.027	0.022	0.019	0.016	0.014	0.008	0.002	0.001	
0.20	1.847	1.395	0.997	0.591	0.471	0.319	0.215	0.147	0.100	0.071	0.054	0.045	0.038	0.033	0.028	0.024	0.013	0.003	0.001	
0.25	1.776	1.404	1.265	0.785	0.565	0.402	0.284	0.199	0.141	0.102	0.080	0.057	0.057	0.049	0.042	0.037	0.020	0.004	0.002	
0.30	1.707	1.335	1.094	0.840	0.631	0.457	0.341	0.247	0.180	0.134	0.107	0.091	0.078	0.067	0.058	0.051	0.029	0.006	0.002	
0.35	1.623	1.352	1.097	0.869	0.674	0.514	0.387	0.289	0.216	0.165	0.135	0.116	0.100	0.087	0.076	0.067	0.038	0.009	0.003	
0.40	1.548	1.311	1.085	0.880	0.700	0.548	0.423	0.325	0.250	0.196	0.152	0.140	0.122	0.107	0.094	0.083	0.048	0.011	0.004	
0.45	1.475	1.255	1.064	0.879	0.714	0.571	0.451	0.354	0.279	0.225	0.192	0.155	0.145	0.128	0.113	0.100	0.059	0.014	0.005	
0.50	1.407	1.212	1.039	0.871	0.719	0.595	0.473	0.379	0.306	0.250	0.213	0.188	0.166	0.145	0.132	0.118	0.071	0.017	0.007	
0.55	1.343	1.174	1.011	0.852	0.720	0.526	0.489	0.400	0.328	0.274	0.237	0.210	0.197	0.157	0.150	0.135	0.083	0.020	0.008	
0.60	1.285	1.131	0.983	0.844	0.716	0.502	0.417	0.348	0.295	0.258	0.231	0.207	0.186	0.168	0.152	0.095	0.024	0.010	0.005	
0.65	1.231	1.091	0.953	0.828	0.711	0.505	0.511	0.431	0.356	0.314	0.277	0.250	0.226	0.204	0.185	0.168	0.107	0.023	0.011	
0.70	1.181	1.053	0.922	0.812	0.704	0.505	0.518	0.443	0.381	0.331	0.295	0.257	0.243	0.221	0.201	0.183	0.119	0.032	0.013	
0.75	1.136	1.013	0.904	0.797	0.695	0.505	0.524	0.453	0.394	0.346	0.310	0.283	0.259	0.236	0.215	0.198	0.131	0.036	0.015	
0.80	1.094	0.935	0.891	0.791	0.688	0.503	0.527	0.461	0.405	0.359	0.324	0.298	0.273	0.251	0.230	0.212	0.142	0.040	0.017	
0.85	1.055	0.755	0.858	0.766	0.580	0.501	0.530	0.458	0.415	0.371	0.337	0.311	0.285	0.254	0.244	0.225	0.153	0.045	0.019	
0.90	1.022	0.928	0.838	0.752	0.672	0.528	0.532	0.473	0.423	0.381	0.348	0.322	0.299	0.275	0.256	0.237	0.154	0.049	0.021	
0.95	0.990	0.902	0.919	0.733	0.664	0.525	0.533	0.477	0.430	0.390	0.358	0.333	0.309	0.288	0.267	0.249	0.175	0.054	0.023	
1.00	0.960	0.970	0.803	0.725	0.655	0.521	0.533	0.481	0.435	0.397	0.357	0.342	0.319	0.298	0.278	0.259	0.185	0.058	0.025	
1.05	0.752	0.705	0.663	0.621	0.532	0.545	0.512	0.481	0.454	0.430	0.409	0.391	0.374	0.358	0.342	0.327	0.259	0.105	0.050	
1.10	0.523	0.592	0.571	0.545	0.520	0.427	0.476	0.456	0.439	0.423	0.409	0.397	0.384	0.372	0.361	0.349	0.295	0.146	0.076	
1.15	0.542	0.523	0.504	0.436	0.469	0.454	0.440	0.426	0.415	0.404	0.394	0.386	0.377	0.359	0.359	0.350	0.308	0.175	0.100	
1.20	0.480	0.456	0.452	0.440	0.428	0.417	0.407	0.398	0.389	0.382	0.375	0.359	0.362	0.355	0.348	0.342	0.308	0.195	0.121	
1.25	0.431	0.421	0.411	0.402	0.393	0.385	0.379	0.371	0.355	0.360	0.355	0.350	0.345	0.339	0.334	0.329	0.303	0.207	0.137	
1.30	0.393	0.395	0.377	0.370	0.364	0.358	0.352	0.347	0.343	0.339	0.335	0.331	0.327	0.323	0.319	0.315	0.293	0.213	0.149	
1.35	0.361	0.354	0.349	0.343	0.339	0.334	0.329	0.326	0.322	0.319	0.317	0.313	0.310	0.307	0.303	0.300	0.282	0.214	0.157	
1.40	0.334	0.322	0.324	0.323	0.316	0.312	0.309	0.306	0.303	0.301	0.299	0.295	0.294	0.291	0.288	0.285	0.271	0.213	0.152	
1.45	0.310	0.305	0.303	0.299	0.295	0.223	0.291	0.288	0.286	0.284	0.283	0.280	0.278	0.275	0.274	0.271	0.259	0.211	0.155	
1.50	0.293	0.287	0.284	0.281	0.278	0.275	0.274	0.272	0.270	0.269	0.267	0.265	0.264	0.252	0.260	0.258	0.248	0.236	0.166	
1.55	0.272	0.269	0.267	0.265	0.263	0.261	0.259	0.257	0.256	0.255	0.254	0.252	0.250	0.249	0.247	0.246	0.237	0.232	0.155	
1.60	0.256	0.254	0.252	0.250	0.248	0.247	0.245	0.244	0.243	0.242	0.241	0.239	0.238	0.237	0.235	0.234	0.227	0.195	0.165	
1.65	0.242	0.240	0.238	0.237	0.235	0.234	0.233	0.232	0.231	0.230	0.229	0.228	0.227	0.225	0.224	0.223	0.217	0.190	0.163	
1.70	0.222	0.227	0.225	0.225	0.223	0.222	0.221	0.220	0.219	0.219	0.218	0.217	0.216	0.215	0.214	0.213	0.208	0.195	0.160	
1.75	0.217	0.216	0.215	0.214	0.213	0.212	0.211	0.210	0.209	0.209	0.208	0.207	0.206	0.205	0.204	0.199	0.179	0.157	0.135	
1.80	0.207	0.205	0.204	0.																

ТАБЛИЦА ЗНАЧЕНИЙ ФУНКЦИИ Φ

116

 $h_T/l_s = 0.045$ $\chi = 0.6$ $h/l_s = 1.00$

H/l_s	0.00	0.05	0.10	0.15	0.20	0.25	0.30	0.35	0.40	0.45	0.50	0.55	0.60	0.65	0.70	0.75	0.80	0.85	0.90	0.95
0.10	1.986	1.248	0.682	0.373	0.222	0.142	0.097	0.069	0.051	0.038	0.029	0.022	0.017	0.014	0.011	0.008	0.003	0.001	0.000	0.000
0.15	1.970	1.402	0.932	0.506	0.401	0.275	0.195	0.142	0.106	0.081	0.052	0.048	0.038	0.030	0.024	0.019	0.007	0.001	0.001	0.000
0.20	1.947	1.494	1.097	0.798	0.565	0.409	0.302	0.227	0.173	0.133	0.104	0.081	0.064	0.051	0.040	0.032	0.012	0.002	0.001	0.000
0.25	1.919	1.545	1.206	0.922	0.699	0.531	0.405	0.312	0.243	0.190	0.153	0.112	0.095	0.075	0.060	0.048	0.019	0.004	0.001	0.001
0.30	1.884	1.559	1.275	1.018	0.804	0.533	0.493	0.393	0.312	0.248	0.198	0.159	0.127	0.102	0.082	0.066	0.026	0.005	0.002	0.001
0.35	1.847	1.575	1.317	1.034	0.833	0.714	0.576	0.465	0.375	0.303	0.245	0.193	0.161	0.130	0.105	0.085	0.035	0.007	0.003	0.001
0.40	1.805	1.557	1.338	1.127	0.843	0.779	0.641	0.526	0.431	0.353	0.289	0.235	0.193	0.153	0.129	0.106	0.044	0.010	0.004	0.002
0.45	1.761	1.553	1.345	1.153	0.779	0.625	0.691	0.577	0.479	0.398	0.329	0.272	0.224	0.184	0.152	0.125	0.054	0.012	0.005	0.002
0.50	1.715	1.525	1.341	1.166	1.005	0.859	0.733	0.617	0.519	0.436	0.364	0.304	0.253	0.210	0.174	0.144	0.054	0.015	0.006	0.003
0.55	1.657	1.496	1.328	1.168	1.019	0.832	0.758	0.648	0.552	0.467	0.395	0.332	0.279	0.233	0.194	0.162	0.075	0.019	0.007	0.003
0.60	1.618	1.453	1.310	1.163	1.024	0.825	0.779	0.671	0.577	0.493	0.420	0.356	0.301	0.254	0.214	0.179	0.085	0.021	0.005	0.004
0.65	1.572	1.427	1.287	1.151	1.022	0.901	0.793	0.688	0.596	0.514	0.441	0.377	0.321	0.273	0.231	0.196	0.095	0.024	0.009	0.005
0.70	1.521	1.393	1.261	1.135	1.015	0.902	0.796	0.699	0.610	0.530	0.458	0.394	0.339	0.289	0.247	0.210	0.106	0.027	0.011	0.005
0.75	1.472	1.352	1.232	1.116	1.004	0.807	0.797	0.704	0.619	0.541	0.471	0.409	0.353	0.304	0.251	0.224	0.117	0.031	0.012	0.006
0.80	1.425	1.313	1.203	1.094	0.939	0.899	0.795	0.706	0.625	0.550	0.481	0.420	0.365	0.316	0.273	0.236	0.127	0.034	0.014	0.007
0.85	1.379	1.275	1.172	1.071	0.973	0.879	0.789	0.705	0.627	0.555	0.489	0.429	0.375	0.347	0.284	0.247	0.136	0.038	0.016	0.008
0.90	1.334	1.237	1.141	1.046	0.954	0.856	0.781	0.701	0.627	0.557	0.494	0.435	0.383	0.336	0.294	0.257	0.145	0.042	0.017	0.009
0.95	1.290	1.200	1.110	1.021	0.935	0.851	0.771	0.696	0.625	0.558	0.497	0.440	0.389	0.343	0.302	0.266	0.154	0.045	0.019	0.010
1.00	1.249	1.153	1.072	0.995	0.915	0.836	0.763	0.688	0.621	0.557	0.493	0.444	0.394	0.349	0.309	0.273	0.162	0.050	0.021	0.011
1.50	0.917	0.858	0.810	0.770	0.723	0.676	0.631	0.587	0.545	0.505	0.467	0.431	0.397	0.366	0.337	0.311	0.221	0.039	0.041	0.022
2.00	0.714	0.593	0.651	0.512	0.537	0.557	0.527	0.498	0.471	0.444	0.419	0.395	0.372	0.331	0.312	0.245	0.121	0.053	0.035	0.035
2.50	0.589	0.556	0.542	0.519	0.497	0.476	0.454	0.434	0.415	0.395	0.378	0.361	0.345	0.329	0.315	0.302	0.251	0.144	0.083	0.050
3.00	0.503	0.485	0.468	0.450	0.434	0.417	0.402	0.387	0.372	0.358	0.345	0.332	0.323	0.309	0.298	0.288	0.249	0.159	0.099	0.053
3.50	0.446	0.426	0.412	0.322	0.335	0.373	0.361	0.349	0.338	0.327	0.317	0.307	0.299	0.249	0.281	0.273	0.243	0.159	0.112	0.075
4.00	0.392	0.381	0.370	0.359	0.348	0.338	0.320	0.319	0.310	0.302	0.294	0.286	0.279	0.272	0.265	0.259	0.236	0.173	0.122	0.055
4.50	0.354	0.344	0.335	0.327	0.319	0.310	0.302	0.295	0.287	0.280	0.274	0.258	0.262	0.256	0.251	0.246	0.228	0.175	0.129	0.093
5.00	0.323	0.315	0.307	0.300	0.293	0.296	0.280	0.274	0.258	0.262	0.257	0.252	0.247	0.243	0.238	0.235	0.220	0.174	0.133	0.100
5.50	0.297	0.290	0.284	0.273	0.272	0.266	0.261	0.256	0.251	0.246	0.242	0.238	0.234	0.230	0.227	0.224	0.212	0.173	0.135	0.105
6.00	0.275	0.270	0.264	0.259	0.254	0.249	0.245	0.241	0.237	0.233	0.229	0.222	0.222	0.219	0.217	0.214	0.205	0.171	0.133	0.109
6.50	0.257	0.252	0.247	0.243	0.239	0.235	0.231	0.227	0.224	0.221	0.219	0.215	0.212	0.239	0.207	0.205	0.193	0.158	0.138	0.112
7.00	0.241	0.237	0.233	0.222	0.225	0.222	0.212	0.216	0.213	0.210	0.207	0.205	0.203	0.201	0.199	0.197	0.191	0.154	0.138	0.114
7.50	0.222	0.223	0.220	0.217	0.214	0.211	0.209	0.205	0.203	0.200	0.199	0.196	0.194	0.192	0.191	0.189	0.184	0.151	0.137	0.115
8.00	0.215	0.212	0.202	0.205	0.203	0.201	0.199	0.196	0.194	0.192	0.190</td									

ТАБЛИЦА ЗНАЧЕНИЙ ФУНКЦИИ Φ

117

 $h_T/l_0 = 0.045$ $K = 0.6$ $h/l_0 = 1.50$

H/l_0	0.00	0.05	0.10	0.15	0.20	0.25	0.30	0.35	0.40	0.45	0.50	0.55	0.60	0.65	0.70	0.75	1.00	2.00	3.00	4.00
y/l_0	:	:	:	:	:	:	:	:	:	:	:	:	:	:	:	:	:	:	:	
0.10	1.989	1.252	0.686	0.378	0.226	0.147	0.102	0.074	0.055	0.043	0.034	0.027	0.022	0.018	0.015	0.012	0.005	0.001	0.000	
0.15	1.977	1.413	0.941	0.615	0.411	0.285	0.205	0.153	0.117	0.091	0.073	0.059	0.049	0.039	0.033	0.027	0.012	0.001	0.000	
0.20	1.959	1.508	1.113	0.804	0.582	0.428	0.321	0.245	0.191	0.152	0.122	0.099	0.082	0.067	0.056	0.047	0.020	0.002	0.001	
0.25	1.937	1.556	1.222	0.947	0.726	0.558	0.434	0.341	0.272	0.219	0.179	0.146	0.121	0.101	0.084	0.071	0.031	0.004	0.001	
0.30	1.910	1.599	1.309	1.053	0.841	0.671	0.537	0.433	0.352	0.288	0.237	0.196	0.164	0.137	0.116	0.098	0.043	0.005	0.002	
0.35	1.881	1.613	1.359	1.130	0.931	0.755	0.628	0.517	0.427	0.355	0.296	0.248	0.208	0.176	0.149	0.128	0.057	0.007	0.001	
0.40	1.848	1.515	1.392	1.185	1.000	0.941	0.705	0.591	0.496	0.418	0.352	0.298	0.252	0.215	0.183	0.156	0.072	0.009	0.002	
0.45	1.813	1.608	1.402	1.223	1.052	0.901	0.762	0.555	0.558	0.475	0.405	0.346	0.295	0.253	0.217	0.186	0.087	0.011	0.002	
0.50	1.775	1.594	1.415	1.247	1.090	0.947	0.820	0.709	0.611	0.526	0.453	0.390	0.335	0.289	0.249	0.215	0.103	0.014	0.003	
0.55	1.736	1.575	1.415	1.261	1.116	0.983	0.861	0.753	0.656	0.571	0.495	0.430	0.373	0.324	0.281	0.243	0.119	0.017	0.003	
0.60	1.596	1.551	1.407	1.267	1.133	1.008	0.893	0.788	0.594	0.609	0.533	0.456	0.407	0.355	0.310	0.270	0.134	0.019	0.007	
0.65	1.655	1.524	1.394	1.255	1.142	1.026	0.917	0.816	0.724	0.641	0.555	0.497	0.437	0.384	0.336	0.295	0.149	0.023	0.009	
0.70	1.614	1.496	1.375	1.259	1.145	1.036	0.934	0.838	0.749	0.667	0.592	0.524	0.463	0.409	0.360	0.317	0.164	0.025	0.010	
0.75	1.573	1.465	1.356	1.248	1.143	1.041	0.945	0.853	0.768	0.688	0.615	0.547	0.486	0.431	0.382	0.337	0.178	0.029	0.011	
0.80	1.532	1.433	1.334	1.234	1.137	1.042	0.951	0.864	0.792	0.705	0.633	0.556	0.506	0.451	0.401	0.356	0.191	0.032	0.013	
0.85	1.491	1.401	1.310	1.218	1.127	1.038	0.952	0.870	0.792	0.717	0.647	0.582	0.522	0.467	0.417	0.372	0.203	0.035	0.014	
0.90	1.451	1.358	1.284	1.199	1.115	1.032	0.951	0.873	0.798	0.726	0.658	0.594	0.535	0.481	0.431	0.385	0.214	0.039	0.016	
0.95	1.411	1.335	1.257	1.179	1.100	1.022	0.946	0.872	0.800	0.731	0.665	0.603	0.545	0.492	0.443	0.397	0.224	0.043	0.018	
1.00	1.373	1.303	1.230	1.157	1.064	1.011	0.932	0.869	0.800	0.734	0.571	0.510	0.553	0.501	0.452	0.407	0.234	0.047	0.019	
1.50	1.043	1.007	0.969	0.930	0.889	0.848	0.805	0.762	0.719	0.676	0.632	0.559	0.548	0.509	0.471	0.435	0.285	0.093	0.038	
2.00	0.915	0.792	0.763	0.743	0.717	0.620	0.662	0.533	0.604	0.575	0.545	0.515	0.485	0.457	0.430	0.403	0.290	0.112	0.058	
2.50	0.661	0.544	0.627	0.609	0.593	0.571	0.551	0.531	0.510	0.489	0.457	0.445	0.424	0.403	0.383	0.364	0.278	0.132	0.075	
3.00	0.554	0.541	0.527	0.514	0.499	0.495	0.473	0.455	0.439	0.423	0.407	0.390	0.374	0.355	0.343	0.328	0.263	0.144	0.090	
3.50	0.477	0.457	0.455	0.445	0.434	0.422	0.410	0.398	0.386	0.374	0.351	0.348	0.335	0.323	0.311	0.300	0.248	0.151	0.101	
4.00	0.420	0.411	0.403	0.393	0.384	0.375	0.365	0.356	0.346	0.336	0.325	0.315	0.305	0.295	0.285	0.275	0.235	0.154	0.109	
4.50	0.375	0.368	0.361	0.353	0.346	0.338	0.330	0.322	0.314	0.305	0.297	0.288	0.280	0.272	0.264	0.256	0.222	0.155	0.114	
5.00	0.340	0.334	0.329	0.321	0.315	0.309	0.301	0.294	0.288	0.281	0.274	0.256	0.259	0.252	0.245	0.239	0.211	0.154	0.118	
5.50	0.311	0.305	0.300	0.295	0.289	0.283	0.277	0.272	0.266	0.260	0.254	0.247	0.241	0.235	0.230	0.224	0.200	0.152	0.120	
6.00	0.287	0.292	0.277	0.272	0.267	0.262	0.257	0.252	0.247	0.242	0.237	0.231	0.225	0.221	0.216	0.211	0.191	0.150	0.122	
6.50	0.266	0.262	0.253	0.253	0.249	0.245	0.240	0.236	0.231	0.226	0.222	0.217	0.213	0.208	0.204	0.200	0.183	0.147	0.122	
7.00	0.249	0.245	0.241	0.237	0.233	0.229	0.225	0.221	0.217	0.213	0.209	0.205	0.201	0.197	0.193	0.190	0.175	0.145	0.122	
7.50	0.233	0.230	0.225	0.223	0.219	0.216	0.212	0.208	0.205	0.201	0.197	0.194	0.190	0.187	0.184	0.181	0.168	0.142	0.121	
8.00	0.220	0.213	0.213	0.210	0.207	0.204	0.200	0.197	0.194	0.191	0.187	0.184	0.181	0.178	0.176	0.173	0.161	0.139	0.120	
8.50	0.203	0.205	0.202</																	

ТАБЛИЦА ЗНАЧЕНИЙ ФУНКЦИИ Φ

118

 $h/l_3 = 0.045$ $K_2 = 0.3$ $h/l_3 = 0.50$

H/l_3	0.00	0.05	0.10	0.15	0.20	0.25	0.30	0.35	0.40	0.45	0.50	0.55	0.60	0.65	0.70	0.75	1.00	2.00	3.00	4.00	
y/l_3																					
0.10	1.274	1.236	0.571	0.362	0.211	0.132	0.088	0.061	0.043	0.032	0.025	0.021	0.017	0.014	0.012	0.011	0.006	0.001	0.000	0.000	
0.15	1.944	1.377	0.908	0.583	0.379	0.254	0.176	0.125	0.092	0.069	0.055	0.045	0.038	0.032	0.027	0.023	0.012	0.032	0.001	0.000	
0.20	1.905	1.454	1.058	0.750	0.529	0.376	0.271	0.199	0.149	0.115	0.092	0.077	0.064	0.055	0.047	0.040	0.022	0.004	0.002	0.001	
0.25	1.959	1.498	1.151	0.870	0.650	0.485	0.363	0.275	0.211	0.166	0.135	0.113	0.096	0.082	0.070	0.061	0.033	0.007	0.002	0.001	
0.30	1.812	1.497	1.205	0.952	0.742	0.575	0.445	0.347	0.273	0.219	0.181	0.153	0.130	0.112	0.097	0.085	0.047	0.010	0.004	0.002	
0.35	1.758	1.430	1.235	1.007	0.810	0.548	0.516	0.412	0.332	0.271	0.227	0.194	0.167	0.144	0.126	0.119	0.062	0.013	0.005	0.002	
0.40	1.705	1.471	1.247	1.041	0.860	0.705	0.575	0.470	0.386	0.321	0.272	0.235	0.204	0.179	0.156	0.137	0.078	0.017	0.006	0.003	
0.45	1.653	1.447	1.248	1.052	0.895	0.749	0.624	0.520	0.435	0.367	0.316	0.275	0.240	0.211	0.186	0.165	0.096	0.021	0.008	0.004	
0.50	1.632	1.410	1.241	1.073	0.920	0.793	0.664	0.562	0.478	0.409	0.356	0.313	0.275	0.244	0.217	0.193	0.114	0.026	0.010	0.005	
0.55	1.553	1.338	1.228	1.076	0.936	0.808	0.695	0.598	0.516	0.447	0.393	0.348	0.309	0.275	0.246	0.220	0.133	0.331	0.017	0.006	
0.60	1.505	1.350	1.213	1.075	0.945	0.827	0.721	0.528	0.548	0.481	0.426	0.381	0.341	0.305	0.274	0.247	0.152	0.036	0.014	0.007	
0.65	1.460	1.326	1.195	1.059	0.953	0.841	0.741	0.653	0.576	0.511	0.455	0.411	0.370	0.333	0.301	0.272	0.171	0.042	0.015	0.008	
0.70	1.417	1.296	1.176	1.051	0.951	0.850	0.757	0.573	0.600	0.537	0.483	0.437	0.395	0.359	0.326	0.297	0.189	0.048	0.018	0.009	
0.75	1.376	1.255	1.156	1.050	0.950	0.855	0.759	0.690	0.620	0.559	0.507	0.462	0.420	0.383	0.350	0.319	0.208	0.054	0.021	0.010	
0.80	1.337	1.230	1.136	1.039	1.045	0.858	0.777	0.703	0.637	0.578	0.527	0.483	0.442	0.405	0.371	0.341	0.225	0.050	0.024	0.012	
0.85	1.300	1.207	1.115	1.026	0.943	0.859	0.783	0.713	0.650	0.594	0.545	0.502	0.462	0.425	0.391	0.350	0.242	0.057	0.025	0.013	
0.90	1.265	1.190	1.095	1.013	0.933	0.857	0.787	0.721	0.651	0.608	0.551	0.518	0.479	0.443	0.409	0.379	0.259	0.073	0.029	0.014	
0.95	1.232	1.153	1.075	0.929	0.925	0.855	0.783	0.727	0.670	0.619	0.574	0.533	0.495	0.459	0.426	0.395	0.274	0.050	0.032	0.016	
1.00	1.200	1.127	1.055	0.994	0.915	0.850	0.782	0.730	0.677	0.628	0.585	0.545	0.508	0.473	0.441	0.410	0.289	0.037	0.035	0.018	
1.10	0.952	0.915	0.872	0.843	0.808	0.773	0.743	0.708	0.677	0.647	0.620	0.593	0.567	0.542	0.518	0.494	0.390	0.153	0.070	0.037	
1.20	0.786	0.755	0.745	0.724	0.704	0.693	0.664	0.544	0.525	0.607	0.590	0.572	0.555	0.538	0.521	0.506	0.426	0.207	0.105	0.058	
1.30	0.668	0.655	0.642	0.629	0.616	0.534	0.591	0.579	0.557	0.555	0.543	0.531	0.520	0.508	0.496	0.485	0.427	0.242	0.136	0.080	
1.40	0.579	0.571	0.562	0.554	0.545	0.537	0.528	0.520	0.512	0.504	0.495	0.488	0.479	0.471	0.463	0.455	0.413	0.252	0.150	0.100	
1.50	0.511	0.505	0.492	0.473	0.487	0.481	0.475	0.470	0.464	0.458	0.452	0.447	0.441	0.435	0.429	0.423	0.391	0.270	0.175	0.117	
1.60	0.456	0.452	0.448	0.444	0.439	0.435	0.431	0.427	0.422	0.418	0.414	0.410	0.405	0.401	0.396	0.392	0.368	0.271	0.159	0.131	
1.70	0.412	0.402	0.405	0.403	0.399	0.396	0.392	0.393	0.390	0.387	0.384	0.380	0.377	0.374	0.371	0.367	0.364	0.345	0.257	0.196	0.141
1.80	0.375	0.373	0.371	0.358	0.365	0.353	0.361	0.359	0.356	0.354	0.351	0.349	0.345	0.344	0.341	0.338	0.324	0.250	0.199	0.149	
1.90	0.345	0.343	0.341	0.339	0.337	0.335	0.333	0.331	0.329	0.328	0.325	0.324	0.322	0.320	0.318	0.315	0.304	0.252	0.199	0.154	
2.00	0.318	0.317	0.315	0.314	0.312	0.311	0.309	0.308	0.306	0.305	0.303	0.302	0.300	0.298	0.297	0.295	0.286	0.243	0.198	0.157	
2.50	0.296	0.294	0.293	0.292	0.291	0.290	0.288	0.287	0.286	0.285	0.283	0.282	0.281	0.280	0.278	0.277	0.259	0.234	0.195	0.158	
3.00	0.276	0.275	0.274	0.273	0.272	0.271	0.273	0.269	0.268	0.267	0.255	0.255	0.254	0.253	0.252	0.260	0.254	0.224	0.191	0.158	
3.50	0.250	0.258	0.257	0.256	0.255	0.254	0.254	0.253	0.252	0.251	0.250	0.249	0.249	0.248	0.247	0.246	0.241	0.215	0.185	0.157	
4.00	0.243	0.243	0.242	0.241	0.241	0.240	0.239	0.238	0.238	0.237	0.235	0.236	0.235	0.234	0.233	0.233	0.228	0.207	0.181	0.155	
4.50	0.230	0.229	0.228	0.227	0.227	0.226	0.226	0.225	0.225	0.224	0.224	0.223	0.223	0.222	0.221	0.221	0.217	0.198	0.176	0.153	
5.00	0.217	0.217	0.215	0.216	0.215	0.215	0.214	0.214	0.213	0.213	0.212	0.212	0.211	0.211	0.210	0.210	0.206	0.191	0.171	0.151	
5.50	0.206	0.206	0.205	0.205	0.204	0.204	0.203	0.203	0.203	0.202	0.202	0.201	0.201	0.200	0.200	0.197	0.193	0.166	0.148		
6.00	0.196	0.196	0.195	0.195	0.195	0.195	0.194	0.194	0.194	0.193	0.193	0.192	0.192	0.191	0.191	0.188	0.176	0.161	0.145		

ГЛАЦА ЗНАЧЕНИЙ ЭЧНКЦА! ϕ

119

$$h_T/l_0 = 3.0 \pm 5$$

$\mathcal{K} = 0.3$

$$h/l_3 = 1.00$$

ТАБЛИЦА ЗНАЧЕНИЙ ФУНКЦИИ Φ

120

 $h/\ell_3 = 0.045$ $\chi = 0.3$ $h/\ell_3 = 1.50$

H/ℓ_3	0.00	0.05	0.10	0.15	0.20	0.25	0.30	0.35	0.40	0.45	0.50	0.55	0.60	0.65	0.70	0.75	1.00	2.00	3.00	4.00
y/ℓ_3	0.00	0.05	0.10	0.15	0.20	0.25	0.30	0.35	0.40	0.45	0.50	0.55	0.60	0.65	0.70	0.75	1.00	2.00	3.00	4.00
0.10	1.993	1.252	0.686	0.378	0.226	0.147	0.102	0.074	0.056	0.044	0.035	0.028	0.023	0.019	0.016	0.013	0.006	0.001	0.000	0.000
0.15	1.977	1.411	0.942	0.616	0.412	0.286	0.207	0.154	0.118	0.093	0.074	0.061	0.050	0.042	0.035	0.030	0.014	0.002	0.001	0.000
0.20	1.960	1.502	1.114	0.806	0.584	0.429	0.323	0.248	0.194	0.155	0.125	0.103	0.085	0.071	0.060	0.051	0.025	0.004	0.001	0.000
0.25	1.938	1.558	1.231	0.950	0.728	0.551	0.437	0.345	0.275	0.223	0.193	0.151	0.125	0.106	0.090	0.077	0.058	0.005	0.002	0.001
0.30	1.913	1.501	1.311	1.056	0.945	0.575	0.542	0.438	0.357	0.294	0.244	0.204	0.172	0.145	0.124	0.107	0.053	0.009	0.003	0.002
0.35	1.884	1.517	1.363	1.134	0.936	0.770	0.634	0.524	0.435	0.363	0.305	0.257	0.219	0.187	0.160	0.138	0.070	0.012	0.004	0.002
0.40	1.852	1.520	1.397	1.171	1.007	0.948	0.713	0.500	0.506	0.428	0.354	0.310	0.265	0.229	0.198	0.171	0.088	0.015	0.006	0.003
0.45	1.818	1.514	1.416	1.230	1.060	0.910	0.778	0.566	0.570	0.488	0.419	0.351	0.312	0.270	0.235	0.205	0.138	0.019	0.007	0.003
0.50	1.782	1.501	1.424	1.256	1.100	0.958	0.832	0.722	0.625	0.542	0.470	0.409	0.356	0.310	0.272	0.238	0.128	0.023	0.009	0.004
0.55	1.744	1.583	1.424	1.272	1.128	0.996	0.876	0.768	0.673	0.589	0.515	0.452	0.397	0.348	0.307	0.270	0.148	0.028	0.010	0.005
0.60	1.705	1.551	1.418	1.279	1.147	1.023	0.913	0.806	0.713	0.631	0.557	0.492	0.434	0.384	0.340	0.304	0.168	0.033	0.012	0.005
0.65	1.666	1.536	1.405	1.290	1.158	1.043	0.935	0.837	0.747	0.666	0.592	0.527	0.468	0.416	0.371	0.339	0.198	0.088	0.014	0.007
0.70	1.626	1.509	1.391	1.275	1.163	1.056	0.955	0.861	0.774	0.693	0.623	0.557	0.499	0.446	0.399	0.357	0.207	0.043	0.017	0.008
0.75	1.586	1.480	1.373	1.266	1.163	1.053	0.968	0.879	0.796	0.719	0.549	0.584	0.525	0.472	0.425	0.382	0.226	0.049	0.019	0.009
0.80	1.546	1.450	1.352	1.254	1.159	1.056	0.977	0.893	0.813	0.739	0.570	0.607	0.549	0.496	0.448	0.406	0.244	0.095	0.021	0.010
0.85	1.507	1.419	1.322	1.240	1.151	1.055	0.981	0.902	0.826	0.755	0.688	0.626	0.569	0.515	0.468	0.425	0.251	0.061	0.024	0.012
0.90	1.468	1.338	1.303	1.223	1.141	1.050	0.982	0.907	0.835	0.766	0.702	0.641	0.586	0.534	0.487	0.443	0.277	0.067	0.026	0.013
0.95	1.436	1.356	1.281	1.205	1.129	1.053	0.983	0.909	0.840	0.775	0.713	0.654	0.600	0.549	0.502	0.459	0.292	0.073	0.029	0.014
1.00	1.393	1.325	1.255	1.185	1.114	1.044	0.975	0.908	0.843	0.781	0.721	0.664	0.611	0.562	0.516	0.473	0.306	0.079	0.032	0.016
1.05	1.076	1.044	1.010	0.974	0.937	0.900	0.862	0.824	0.755	0.746	0.708	0.670	0.633	0.598	0.564	0.531	0.390	0.133	0.062	0.033
2.00	0.855	0.936	0.917	0.795	0.774	0.752	0.728	0.705	0.681	0.656	0.631	0.606	0.582	0.558	0.534	0.512	0.408	0.194	0.093	0.052
2.50	0.703	0.590	0.577	0.663	0.649	0.534	0.619	0.503	0.597	0.571	0.554	0.537	0.520	0.504	0.487	0.471	0.397	0.214	0.121	0.071
3.00	0.594	0.533	0.575	1.557	0.556	0.546	0.535	0.524	0.513	0.501	0.489	0.477	0.465	0.453	0.442	0.438	0.376	0.231	0.142	0.089
3.50	0.515	0.518	0.501	0.494	0.487	0.479	0.471	0.463	0.454	0.446	0.437	0.428	0.419	0.410	0.402	0.393	0.353	0.238	0.157	0.104
4.00	0.455	0.450	0.444	0.438	0.433	0.427	0.421	0.414	0.408	0.401	0.394	0.398	0.381	0.374	0.368	0.361	0.330	0.238	0.167	0.116
4.50	0.407	0.433	0.392	0.394	0.393	0.385	0.380	0.375	0.370	0.365	0.350	0.354	0.349	0.344	0.339	0.334	0.310	0.235	0.173	0.125
5.00	0.362	0.356	0.362	0.359	0.355	0.351	0.347	0.343	0.339	0.335	0.331	0.327	0.322	0.318	0.314	0.310	0.291	0.230	0.176	0.132
5.50	0.335	0.335	0.335	0.329	0.325	0.323	0.323	0.316	0.313	0.310	0.306	0.303	0.299	0.295	0.293	0.289	0.274	0.223	0.177	0.137
6.00	0.312	0.302	0.307	0.304	0.302	0.299	0.294	0.291	0.288	0.285	0.282	0.279	0.277	0.274	0.271	0.258	0.216	0.176	0.140	
6.50	0.289	0.287	0.285	0.293	0.281	0.279	0.275	0.274	0.272	0.269	0.257	0.254	0.252	0.250	0.257	0.255	0.244	0.209	0.174	0.141
7.00	0.272	0.268	0.266	0.264	0.263	0.261	0.259	0.257	0.255	0.253	0.251	0.249	0.247	0.245	0.243	0.241	0.232	0.202	0.171	0.142
7.50	0.253	0.251	0.250	0.248	0.247	0.245	0.243	0.242	0.240	0.238	0.237	0.235	0.233	0.231	0.230	0.228	0.220	0.195	0.166	0.142
8.00	0.238	0.234	0.235	0.234	0.233	0.231	0.230	0.228	0.227	0.225	0.224	0.222	0.221	0.219	0.218	0.217	0.210	0.188	0.154	0.131
8.50	0.225	0.224	0.222	0.221	0.220	0.219	0.218	0.216	0.215	0.214	0.212	0.211	0.210	0.209	0.207	0.206	0.200	0.181	0.150	0.139
9.00	0.213	0.212	0.211	0.210	0.209	0.208	0.207	0.206	0.204	0.203	0.202	0.201	0.200	0.199	0.198	0.197	0.192	0.173	0.156	0.137
9.50	0.202	0.201	0.200	0.200	0.199	0.198	0.197	0.196	0.195	0.194	0.193	0.192	0.191	0.190	0.189	0.188	0.184	0.159	0.152	0.135
10.00	0.197	0.192	0.191	0.190	0.189	0.189	0.188	0.187	0.186	0.185	0.184	0.183	0.182	0.181	0.180	0.176	0.153	0.149	0.133	

ТАБЛИЦА ЗНАЧЕНИЙ ФУНКЦИИ ϕ

121

$$h_0/l_0 = 3,045$$

$$K = 0.0$$

$$h/l_3 = 0.0$$

H/ℓ_3	0.00	0.05	0.10	0.15	0.20	0.25	0.30	0.35	0.40	0.45	0.50	0.55	0.60	0.65	0.70	0.75	1.00	2.00	3.00	4.00
0.10	1.990	1.252	0.687	0.378	0.227	0.148	0.103	0.075	0.057	0.044	0.035	0.029	0.024	0.020	0.017	0.014	0.007	0.391	0.000	0.000
0.15	1.378	1.411	0.943	0.517	0.413	0.297	0.203	0.156	0.120	0.095	0.076	0.052	0.052	0.044	0.037	0.032	0.017	3.303	0.001	0.001
0.20	1.261	1.510	1.115	0.807	0.585	0.431	0.325	0.250	0.196	0.157	0.123	0.106	0.089	0.075	0.064	0.055	0.029	0.305	0.002	0.001
0.25	1.940	1.570	1.233	0.952	0.731	0.564	0.440	0.348	0.279	0.227	0.187	0.156	0.132	0.112	0.096	0.083	0.045	0.309	0.003	0.001
0.30	1.915	1.904	1.314	1.050	0.849	0.579	0.545	0.443	0.363	0.300	0.250	0.211	0.179	0.154	0.133	0.115	0.063	0.912	0.004	0.002
0.35	1.887	1.521	1.367	1.139	0.941	0.776	0.640	0.530	0.442	0.371	0.314	0.257	0.229	0.193	0.172	0.150	0.083	0.315	0.008	0.003
0.40	1.856	1.525	1.402	1.195	1.013	0.855	0.721	0.508	0.515	0.439	0.375	0.323	0.279	0.243	0.212	0.187	0.105	0.321	0.008	0.004
0.45	1.823	1.520	1.423	1.237	1.069	0.919	0.785	0.576	0.581	0.501	0.433	0.376	0.328	0.285	0.253	0.224	0.128	0.327	0.010	0.004
0.50	1.789	1.538	1.432	1.255	1.110	0.969	0.844	0.735	0.539	0.558	0.487	0.427	0.375	0.331	0.293	0.261	0.152	0.333	0.012	0.006
0.55	1.751	1.592	1.434	1.232	1.139	1.008	0.889	0.784	0.690	0.608	0.536	0.474	0.420	0.373	0.332	0.297	0.177	0.339	0.014	0.007
0.60	1.714	1.571	1.422	1.291	1.160	1.038	0.925	0.824	0.733	0.652	0.580	0.517	0.461	0.412	0.370	0.332	0.202	0.346	0.017	0.008
0.65	1.676	1.547	1.419	1.294	1.173	1.060	0.954	0.857	0.759	0.690	0.619	0.555	0.499	0.449	0.405	0.365	0.226	0.353	0.019	0.009
0.70	1.637	1.521	1.405	1.291	1.180	1.075	0.975	0.884	0.800	0.723	0.653	0.590	0.533	0.482	0.437	0.397	0.250	0.350	0.022	0.011
0.75	1.599	1.494	1.362	1.284	1.182	1.085	0.992	0.905	0.824	0.750	0.682	0.620	0.564	0.513	0.467	0.425	0.274	0.358	0.025	0.012
0.80	1.561	1.455	1.370	1.274	1.180	1.020	1.003	0.921	0.844	0.773	0.707	0.646	0.591	0.540	0.494	0.453	0.296	0.376	0.029	0.014
0.85	1.523	1.437	1.342	1.251	1.175	1.021	1.010	0.933	0.860	0.792	0.729	0.669	0.615	0.565	0.519	0.477	0.318	0.384	0.032	0.015
0.90	1.485	1.407	1.327	1.247	1.167	1.039	1.013	0.941	0.872	0.807	0.745	0.688	0.635	0.586	0.541	0.500	0.338	0.392	0.036	0.017
0.95	1.449	1.377	1.304	1.230	1.157	1.094	1.014	0.945	0.880	0.818	0.750	0.705	0.653	0.605	0.561	0.520	0.357	0.400	0.039	0.019
1.00	1.413	1.343	1.281	1.213	1.145	1.077	1.011	0.947	0.886	0.827	0.771	0.713	0.668	0.622	0.578	0.538	0.375	0.439	0.043	0.021
1.10	1.109	1.380	1.042	0.817	0.985	0.951	0.918	0.983	0.849	0.815	0.782	0.749	0.717	0.685	0.654	0.624	0.491	0.189	0.034	0.043
1.20	0.994	0.979	0.864	0.847	0.830	0.912	0.793	0.774	0.755	0.735	0.715	0.695	0.675	0.655	0.635	0.615	0.520	0.250	0.125	0.058
1.30	0.743	0.734	0.725	0.715	0.705	0.625	0.684	0.673	0.661	0.649	0.537	0.524	0.611	0.593	0.585	0.572	0.507	0.237	0.160	0.093
1.40	0.632	0.527	0.522	0.516	0.610	0.503	0.596	0.589	0.531	0.574	0.556	0.557	0.549	0.540	0.532	0.523	0.477	0.305	0.186	0.115
1.50	0.542	0.345	0.542	0.539	0.534	0.530	0.525	0.521	0.516	0.510	0.505	0.499	0.494	0.438	0.482	0.475	0.443	0.309	0.204	0.133
1.60	0.485	0.493	0.480	0.478	0.475	0.472	0.469	0.465	0.462	0.458	0.454	0.450	0.445	0.442	0.437	0.433	0.409	0.306	0.214	0.143
1.70	0.434	0.432	0.430	0.429	0.425	0.424	0.422	0.420	0.417	0.414	0.412	0.409	0.405	0.403	0.399	0.396	0.378	0.297	0.219	0.138
1.80	0.392	0.391	0.390	0.398	0.387	0.395	0.383	0.382	0.380	0.378	0.375	0.373	0.371	0.359	0.366	0.364	0.351	0.236	0.220	0.155
1.90	0.359	0.357	0.355	0.355	0.354	0.352	0.351	0.350	0.348	0.347	0.345	0.343	0.342	0.340	0.338	0.336	0.325	0.274	0.219	0.169
2.00	0.329	0.328	0.327	0.326	0.325	0.325	0.324	0.323	0.321	0.320	0.319	0.318	0.316	0.315	0.313	0.312	0.304	0.252	0.215	0.171
2.10	0.304	0.304	0.303	0.302	0.302	0.301	0.300	0.299	0.298	0.297	0.295	0.295	0.294	0.293	0.292	0.291	0.284	0.250	0.210	0.171
2.20	0.283	0.282	0.282	0.281	0.281	0.290	0.280	0.279	0.278	0.277	0.277	0.276	0.275	0.274	0.273	0.272	0.257	0.233	0.204	0.170
2.30	0.264	0.254	0.264	0.263	0.263	0.262	0.262	0.251	0.250	0.260	0.259	0.258	0.258	0.257	0.256	0.255	0.251	0.227	0.193	0.158
2.40	0.243	0.243	0.247	0.247	0.247	0.246	0.246	0.245	0.245	0.244	0.244	0.243	0.243	0.242	0.241	0.241	0.237	0.217	0.192	0.156
2.50	0.234	0.233	0.233	0.233	0.233	0.232	0.232	0.231	0.231	0.231	0.230	0.229	0.229	0.228	0.228	0.224	0.224	0.205	0.186	0.152
2.60																				

ТАБЛИЦА ЗНАЧЕНИЙ ФУНКЦИИ ϕ

122

$$h_T/l_s = 3.045$$

$$X = -0.3$$

$$h/l_3 = 0.50$$

$\frac{H}{\ell_3}$	0.00	0.05	0.10	0.15	0.20	0.25	0.30	0.35	0.40	0.45	0.50	0.55	0.60	0.65	0.70	0.75	1.00	2.00	3.00	4.00
0.10	2.00	1.259	0.702	0.394	0.242	0.153	0.117	0.089	0.059	0.056	0.045	0.036	0.033	0.025	0.021	0.018	0.009	0.002	0.001	
0.15	2.011	1.445	0.975	0.550	0.445	0.319	0.239	0.185	0.147	0.119	0.097	0.079	0.065	0.055	0.047	0.040	0.021	0.004	0.001	
0.20	2.015	1.555	1.171	0.863	0.640	0.485	0.375	0.299	0.242	0.198	0.163	0.134	0.112	0.094	0.080	0.069	0.036	0.005	0.002	
0.25	2.018	1.642	1.313	1.031	0.809	0.541	0.514	0.418	0.345	0.286	0.237	0.197	0.165	0.141	0.121	0.104	0.055	0.010	0.003	
0.30	2.017	1.708	1.413	1.163	0.951	0.779	0.643	0.535	0.448	0.377	0.315	0.256	0.225	0.193	0.166	0.144	0.077	0.014	0.005	
0.35	2.012	1.747	1.495	1.256	1.067	0.929	0.759	0.543	0.547	0.466	0.395	0.336	0.287	0.248	0.215	0.187	0.102	0.019	0.007	
0.40	2.001	1.772	1.550	1.345	1.160	0.928	0.859	0.740	0.638	0.550	0.472	0.405	0.350	0.303	0.255	0.232	0.129	0.025	0.004	
0.45	1.985	1.735	1.582	1.404	1.233	1.030	0.944	0.825	0.720	0.627	0.544	0.472	0.410	0.359	0.315	0.278	0.157	0.031	0.011	
0.50	1.964	1.738	1.614	1.446	1.289	1.145	1.014	0.997	0.792	0.697	0.610	0.534	0.468	0.412	0.364	0.323	0.196	0.038	0.013	
0.55	1.939	1.783	1.627	1.476	1.331	1.196	1.072	0.957	0.853	0.758	0.670	0.591	0.523	0.463	0.412	0.367	0.216	0.046	0.015	
0.60	1.917	1.771	1.631	1.494	1.361	1.235	1.117	1.007	0.905	0.811	0.723	0.643	0.572	0.511	0.457	0.409	0.246	0.054	0.019	
0.65	1.877	1.753	1.627	1.503	1.381	1.253	1.152	1.047	0.948	0.856	0.759	0.698	0.617	0.554	0.499	0.449	0.275	0.052	0.022	
0.70	1.841	1.730	1.617	1.504	1.392	1.293	1.179	1.078	0.933	0.893	0.809	0.729	0.658	0.594	0.537	0.487	0.304	0.070	0.026	
0.75	1.907	1.704	1.602	1.499	1.395	1.295	1.197	1.102	1.011	0.924	0.841	0.764	0.693	0.630	0.573	0.521	0.332	0.079	0.029	
0.80	1.764	1.575	1.583	1.488	1.394	1.300	1.208	1.119	1.032	0.949	0.859	0.793	0.724	0.662	0.604	0.553	0.358	0.099	0.033	
0.85	1.724	1.544	1.560	1.474	1.387	1.300	1.214	1.130	1.048	0.969	0.892	0.819	0.751	0.689	0.633	0.581	0.384	0.098	0.037	
0.90	1.683	1.511	1.535	1.456	1.375	1.226	1.215	1.137	1.059	0.983	0.910	0.839	0.774	0.713	0.658	0.606	0.407	0.107	0.041	
0.95	1.642	1.577	1.507	1.436	1.362	1.288	1.213	1.139	1.056	0.994	0.924	0.856	0.793	0.734	0.679	0.629	0.430	0.117	0.045	
1.00	1.601	1.542	1.472	1.413	1.345	1.277	1.207	1.138	1.059	1.001	0.934	0.859	0.808	0.751	0.693	0.649	0.450	0.127	0.049	
1.05	1.233	1.202	1.184	1.155	1.125	1.023	1.059	1.023	0.997	0.950	0.912	0.874	0.837	0.800	0.764	0.730	0.573	0.217	0.095	
1.10	0.960	0.950	0.947	0.934	0.919	0.903	0.885	0.867	0.847	0.827	0.805	0.794	0.762	0.741	0.719	0.697	0.591	0.233	0.140	
1.15	0.739	0.734	0.773	0.770	0.762	0.754	0.744	0.734	0.723	0.711	0.699	0.686	0.673	0.659	0.646	0.632	0.562	0.323	0.177	
1.20	0.557	0.552	0.555	0.551	0.647	0.541	0.635	0.529	0.523	0.615	0.609	0.600	0.592	0.583	0.575	0.566	0.519	0.335	0.204	
1.25	0.553	0.557	0.565	0.562	0.559	0.555	0.552	0.548	0.544	0.539	0.535	0.529	0.524	0.518	0.513	0.507	0.475	0.336	0.221	
1.30	0.492	0.497	0.495	0.494	0.492	0.423	0.487	0.485	0.482	0.479	0.475	0.472	0.458	0.454	0.460	0.456	0.433	0.323	0.231	
1.35	0.443	0.443	0.442	0.440	0.439	0.437	0.435	0.434	0.432	0.430	0.427	0.425	0.422	0.419	0.416	0.413	0.397	0.315	0.234	
1.40	0.393	0.392	0.398	0.377	0.395	0.325	0.394	0.392	0.391	0.389	0.337	0.396	0.334	0.382	0.379	0.377	0.355	0.332	0.234	
1.45	0.363	0.353	0.362	0.351	0.361	0.350	0.352	0.358	0.357	0.355	0.354	0.353	0.351	0.353	0.348	0.346	0.337	0.237	0.230	
1.50	0.333	0.333	0.332	0.332	0.331	0.330	0.330	0.329	0.328	0.327	0.325	0.325	0.324	0.323	0.321	0.320	0.313	0.273	0.225	
1.55	0.307	0.307	0.307	0.306	0.305	0.305	0.304	0.303	0.303	0.302	0.301	0.300	0.299	0.298	0.297	0.291	0.259	0.219	0.179	
1.60	0.285	0.285	0.285	0.285	0.284	0.284	0.284	0.284	0.283	0.282	0.282	0.281	0.280	0.280	0.279	0.277	0.272	0.246	0.212	
1.65	0.266	0.253	0.265	0.266	0.265	0.255	0.265	0.264	0.264	0.263	0.253	0.252	0.252	0.251	0.260	0.256	0.234	0.205	0.175	
1.70	0.257	0.250	0.242	0.242	0.242	0.240	0.240	0.248	0.248	0.248	0.247	0.247	0.246	0.245	0.245	0.244	0.241	0.223	0.193	
1.75	0.235	0.235	0.235	0.235	0.234	0.234	0.234	0.234	0.233	0.233	0.233	0.232	0.232	0.231	0.231	0.228	0.212	0.191	0.158	
1.80	0.222	0.222	0.222	0.222	0.221	0.221	0.221	0.221	0.221	0.220	0.220	0.220	0.219	0.219	0.218	0.216	0.203	0.184	0.164	
1.85	0.210	0.210	0.210	0.210	0.210	0.210	0.210	0.209	0.209	0.209	0.209	0.208	0.208							

ТАБЛИЦА ЗНАЧЕНИЙ ФУНКЦИИ ϕ

123

 $h_r/l_3 = 0.045$ $\chi = -0.3$ $h_r/l_3 = 1.00$

H/l_3	0.00	0.05	0.10	0.15	0.20	0.25	0.30	0.35	0.40	0.45	0.50	0.55	0.60	0.65	0.70	0.75	1.00	2.00	3.00	4.00
y/l_3	:	:	:	:	:	:	:	:	:	:	:	:	:	:	:	:	:	:	:	:
0.10	1.992	1.254	0.689	0.381	0.230	0.151	0.106	0.078	0.060	0.047	0.038	0.032	0.027	0.023	0.020	0.017	0.010	0.002	0.001	0.000
0.15	1.982	1.416	0.947	0.623	0.419	0.293	0.214	0.162	0.126	0.101	0.083	0.069	0.059	0.050	0.044	0.038	0.021	0.004	0.001	0.001
0.20	1.968	1.518	1.124	0.817	0.596	0.442	0.336	0.251	0.208	0.169	0.140	0.118	0.100	0.087	0.075	0.066	0.057	0.037	0.007	0.002
0.25	1.951	1.552	1.247	0.966	0.746	0.550	0.457	0.385	0.297	0.245	0.205	0.174	0.150	0.130	0.114	0.100	0.057	0.011	0.004	0.002
0.30	1.930	1.521	1.332	1.080	0.870	0.702	0.570	0.467	0.387	0.325	0.275	0.236	0.204	0.178	0.157	0.139	0.080	0.015	0.005	0.002
0.35	1.907	1.543	1.392	1.156	0.970	0.805	0.671	0.562	0.474	0.404	0.336	0.300	0.252	0.230	0.204	0.181	0.106	0.020	0.007	0.003
0.40	1.881	1.553	1.433	1.230	1.049	0.892	0.759	0.648	0.556	0.480	0.416	0.384	0.320	0.283	0.252	0.228	0.134	0.025	0.009	0.004
0.45	1.853	1.684	1.460	1.278	1.111	0.964	0.835	0.724	0.630	0.551	0.483	0.426	0.378	0.337	0.302	0.271	0.163	0.053	0.012	0.005
0.50	1.823	1.648	1.475	1.312	1.160	1.022	0.899	0.791	0.697	0.616	0.546	0.486	0.434	0.389	0.351	0.316	0.194	0.040	0.014	0.007
0.55	1.792	1.538	1.484	1.337	1.197	1.059	0.953	0.848	0.756	0.675	0.604	0.542	0.488	0.440	0.398	0.361	0.225	0.048	0.017	0.008
0.60	1.760	1.523	1.485	1.352	1.225	1.136	0.997	0.897	0.808	0.728	0.655	0.593	0.537	0.488	0.444	0.404	0.256	0.055	0.020	0.009
0.65	1.727	1.505	1.482	1.362	1.246	1.136	1.033	0.938	0.852	0.774	0.703	0.640	0.583	0.533	0.487	0.446	0.287	0.055	0.024	0.011
0.70	1.693	1.534	1.474	1.365	1.259	1.158	1.062	0.973	0.890	0.814	0.745	0.682	0.625	0.574	0.527	0.484	0.317	0.074	0.027	0.013
0.75	1.659	1.552	1.463	1.354	1.267	1.174	1.085	1.000	0.922	0.849	0.782	0.720	0.663	0.612	0.564	0.521	0.346	0.084	0.031	0.014
0.80	1.625	1.538	1.449	1.360	1.271	1.185	1.102	1.023	0.948	0.878	0.813	0.753	0.697	0.646	0.598	0.554	0.375	0.095	0.035	0.016
0.85	1.591	1.513	1.433	1.352	1.271	1.191	1.114	1.040	0.978	0.903	0.841	0.792	0.727	0.676	0.629	0.585	0.401	0.103	0.039	0.018
0.90	1.558	1.483	1.415	1.341	1.267	1.194	1.123	1.053	0.987	0.924	0.864	0.807	0.754	0.704	0.657	0.613	0.427	0.113	0.045	0.020
0.95	1.524	1.461	1.395	1.329	1.261	1.124	1.127	1.063	1.000	0.940	0.883	0.828	0.776	0.727	0.681	0.638	0.451	0.124	0.047	0.022
1.00	1.491	1.435	1.375	1.314	1.252	1.193	1.129	1.069	1.018	0.953	0.898	0.846	0.796	0.748	0.703	0.660	0.473	0.154	0.052	0.025
1.10	1.196	1.175	1.153	1.129	1.102	1.075	1.046	1.016	0.985	0.954	0.922	0.890	0.858	0.826	0.794	0.763	0.608	0.231	0.100	0.051
2.00	3.973	3.953	3.954	3.943	3.932	3.219	0.904	0.889	0.873	0.856	0.833	0.819	0.800	0.780	0.780	0.739	0.632	0.331	0.148	0.080
2.50	3.803	3.800	3.795	3.792	3.786	3.780	0.772	0.764	0.735	0.746	0.735	0.724	0.713	0.700	0.685	0.674	0.602	0.341	0.198	0.108
3.00	0.678	0.577	0.675	0.574	0.671	0.557	0.663	0.559	0.654	0.648	0.642	0.635	0.628	0.620	0.612	0.605	0.555	0.337	0.216	0.133
3.50	0.584	0.584	0.583	0.582	0.581	0.579	0.576	0.574	0.571	0.567	0.563	0.559	0.554	0.549	0.544	0.538	0.505	0.356	0.234	0.153
4.00	0.511	0.511	0.511	0.510	0.509	0.507	0.505	0.503	0.501	0.499	0.496	0.493	0.489	0.486	0.482	0.459	0.347	0.244	0.167	0.107
4.50	0.454	0.454	0.454	0.453	0.453	0.452	0.451	0.450	0.449	0.447	0.446	0.444	0.442	0.439	0.437	0.434	0.418	0.333	0.247	0.178
5.00	0.407	0.408	0.408	0.408	0.407	0.407	0.405	0.405	0.404	0.403	0.402	0.401	0.399	0.398	0.396	0.394	0.382	0.317	0.246	0.184
5.50	0.370	0.370	0.370	0.370	0.370	0.359	0.369	0.358	0.358	0.367	0.356	0.355	0.354	0.353	0.361	0.360	0.351	0.300	0.241	0.187
6.00	0.338	0.338	0.338	0.338	0.338	0.338	0.338	0.337	0.337	0.336	0.335	0.334	0.333	0.332	0.331	0.324	0.284	0.235	0.188	0.133
6.50	0.312	0.312	0.312	0.312	0.312	0.312	0.311	0.311	0.311	0.310	0.310	0.309	0.308	0.308	0.307	0.306	0.301	0.259	0.228	0.187
7.00	0.289	0.289	0.289	0.289	0.289	0.289	0.289	0.288	0.288	0.288	0.287	0.287	0.286	0.285	0.284	0.280	0.234	0.220	0.184	0.134
7.50	0.269	0.269	0.269	0.269	0.269	0.269	0.269	0.269	0.269	0.268	0.268	0.268	0.267	0.267	0.266	0.266	0.262	0.241	0.212	0.181
8.00	0.252	0.252	0.252	0.252	0.252	0.252	0.252	0.252	0.252	0.251	0.251	0.251	0.250	0.250	0.249	0.246	0.229	0.205	0.177	0.134
8.50	0.237	0.237	0.237	0.237	0.237	0.237	0.237	0.237	0.237	0.237	0.236	0.236	0.235	0.235	0.235	0.232	0.218	0.197	0.173	0.134
9.00	0.224	0.224	0.224	0.224	0.224	0.224	0.224	0.224	0.223	0.223	0.223	0.223	0.222	0.222	0.222	0.220	0.207	0.189	0.159	0.134
9.50	0.212	0.212	0.212	0.212	0.212	0.212	0.212	0.212	0.212	0.211	0.211	0.211	0.211	0.211	0.210	0.210	0.208	0.198	0.182	0.154
10.00	0.201	0.201	0.201	0.201	0.201	0.201	0.201	0.201	0.201	0.201	0.201	0.200	0.200	0.200	0.200	0.200	0.198	0.187	0.159	0.134

ТАБЛИЦА ЗНАЧЕНИЙ ФУНКЦИИ ϕ

124

 $h_T/e_0 = 0.045$ $\chi = -0.3$ $h/e_0 = 1.50$

H/e_0	0.00	0.05	0.10	0.15	0.20	0.25	0.30	0.35	0.40	0.45	0.50	0.55	0.60	0.65	0.70	0.75	1.00	2.00	3.00	4.00
Y/e_0	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
0.10	1.990	1.257	0.487	0.379	0.227	0.149	0.103	0.075	0.057	0.045	0.035	0.030	0.025	0.021	0.018	0.015	0.009	0.002	0.001	0.000
0.15	1.978	1.412	0.943	0.518	0.414	0.289	0.202	0.157	0.121	0.096	0.078	0.054	0.054	0.045	0.039	0.034	0.019	0.004	0.001	0.001
0.20	1.962	1.512	1.117	0.809	0.587	0.433	0.327	0.252	0.199	0.160	0.131	0.139	0.092	0.072	0.068	0.059	0.033	0.007	0.002	0.001
0.25	1.942	1.572	1.235	1.054	0.733	0.557	0.443	0.351	0.283	0.231	0.192	0.151	0.137	0.118	0.102	0.089	0.051	0.011	0.004	0.002
0.30	1.913	1.607	1.317	1.163	0.852	0.683	0.551	0.448	0.358	0.306	0.257	0.218	0.187	0.152	0.141	0.124	0.072	0.016	0.005	0.002
0.35	1.880	1.624	1.371	1.143	0.946	0.781	0.645	0.537	0.449	0.379	0.322	0.276	0.239	0.208	0.183	0.162	0.095	0.021	0.007	0.003
0.40	1.850	1.522	1.407	1.202	1.021	0.862	0.729	0.617	0.525	0.449	0.395	0.335	0.292	0.255	0.225	0.201	0.121	0.027	0.009	0.004
0.45	1.828	1.526	1.422	1.244	1.075	0.927	0.798	0.687	0.593	0.514	0.447	0.391	0.344	0.304	0.271	0.242	0.148	0.034	0.012	0.005
0.50	1.794	1.615	1.440	1.273	1.119	0.979	0.855	0.747	0.653	0.573	0.504	0.445	0.395	0.352	0.315	0.283	0.176	0.041	0.015	0.007
0.55	1.752	1.600	1.443	1.292	1.151	1.021	0.903	0.798	0.706	0.626	0.555	0.495	0.443	0.397	0.357	0.323	0.205	0.049	0.018	0.008
0.60	1.722	1.580	1.432	1.303	1.173	1.052	0.942	0.841	0.752	0.673	0.603	0.541	0.487	0.440	0.399	0.362	0.234	0.058	0.021	0.010
0.65	1.686	1.558	1.431	1.307	1.183	1.076	0.972	0.877	0.791	0.714	0.645	0.583	0.529	0.480	0.438	0.399	0.253	0.057	0.024	0.011
0.70	1.648	1.534	1.412	1.306	1.197	1.024	0.995	0.906	0.824	0.749	0.682	0.621	0.567	0.518	0.474	0.435	0.292	0.075	0.028	0.013
0.75	1.611	1.508	1.404	1.311	1.201	1.105	1.015	0.930	0.852	0.780	0.714	0.655	0.601	0.552	0.508	0.468	0.320	0.086	0.032	0.015
0.80	1.574	1.481	1.387	1.293	1.201	1.113	1.029	0.949	0.874	0.806	0.743	0.685	0.632	0.584	0.539	0.499	0.347	0.095	0.035	0.017
0.85	1.538	1.453	1.368	1.282	1.198	1.116	1.037	0.963	0.893	0.827	0.757	0.711	0.659	0.612	0.568	0.528	0.373	0.105	0.040	0.019
0.90	1.502	1.425	1.347	1.259	1.192	1.116	1.043	0.973	0.907	0.845	0.787	0.734	0.684	0.637	0.594	0.554	0.398	0.115	0.044	0.021
0.95	1.467	1.397	1.325	1.255	1.184	1.114	1.045	0.981	0.919	0.860	0.805	0.753	0.705	0.660	0.618	0.578	0.421	0.127	0.049	0.023
1.00	1.432	1.350	1.304	1.239	1.174	1.109	1.046	0.985	0.927	0.871	0.811	0.770	0.723	0.680	0.639	0.608	0.443	0.137	0.053	0.025
1.10	1.139	1.114	1.087	1.059	1.030	1.000	0.971	0.941	0.911	0.881	0.853	0.824	0.795	0.768	0.741	0.714	0.587	0.237	0.134	0.052
1.20	0.930	0.910	0.908	0.995	0.882	0.866	0.854	0.839	0.824	0.809	0.793	0.778	0.762	0.745	0.723	0.711	0.624	0.311	0.153	0.083
1.30	0.777	0.774	0.762	0.754	0.757	0.751	0.744	0.736	0.729	0.720	0.712	0.704	0.694	0.685	0.675	0.664	0.606	0.333	0.194	0.112
1.40	0.666	0.654	0.662	0.660	0.657	0.654	0.650	0.646	0.642	0.638	0.633	0.628	0.623	0.617	0.611	0.604	0.566	0.370	0.224	0.138
1.50	0.572	0.578	0.578	0.577	0.575	0.574	0.572	0.570	0.568	0.566	0.563	0.550	0.557	0.553	0.549	0.545	0.519	0.371	0.243	0.158
1.60	0.510	0.510	0.510	0.510	0.509	0.509	0.507	0.506	0.504	0.503	0.501	0.499	0.497	0.494	0.492	0.474	0.331	0.253	0.174	
1.70	0.455	0.455	0.455	0.455	0.455	0.455	0.454	0.454	0.453	0.452	0.451	0.450	0.448	0.447	0.445	0.432	0.347	0.257	0.184	
1.80	0.400	0.410	0.410	0.411	0.411	0.411	0.410	0.410	0.410	0.409	0.409	0.408	0.407	0.406	0.404	0.395	0.330	0.255	0.191	
1.90	0.372	0.372	0.373	0.373	0.373	0.374	0.374	0.374	0.373	0.373	0.373	0.372	0.372	0.371	0.370	0.369	0.353	0.312	0.251	0.194
2.00	0.341	0.341	0.341	0.342	0.342	0.342	0.342	0.342	0.342	0.342	0.342	0.341	0.341	0.340	0.340	0.335	0.295	0.244	0.195	
2.10	0.314	0.314	0.315	0.315	0.315	0.315	0.316	0.316	0.316	0.315	0.315	0.315	0.315	0.314	0.314	0.310	0.273	0.235	0.193	
2.20	0.291	0.291	0.292	0.292	0.292	0.292	0.292	0.293	0.293	0.293	0.293	0.292	0.292	0.292	0.291	0.288	0.253	0.228	0.191	
2.30	0.271	0.272	0.272	0.272	0.272	0.272	0.272	0.273	0.273	0.273	0.273	0.273	0.272	0.272	0.272	0.272	0.259	0.249	0.219	0.187
2.40	0.254	0.254	0.254	0.255	0.255	0.255	0.255	0.255	0.255	0.255	0.255	0.255	0.255	0.255	0.254	0.253	0.235	0.211	0.183	
2.50	0.239	0.239	0.239	0.239	0.243	0.243	0.240	0.240	0.240	0.240	0.240	0.240	0.240	0.239	0.239	0.238	0.224	0.203	0.178	
2.60	0.225	0.225	0.225	0.226	0.226	0.226	0.226	0.226	0.226	0.226	0.226	0.226	0.226	0.226	0.226	0.226	0.224	0.213	0.193	0.173
2.70	0.213	0.213	0.213	0.214	0.214	0.214	0.214	0.214	0.214	0.214	0.214	0.214	0.214	0.214	0.214	0.214	0.212	0.203	0.187	0.158
2.80	0.202	0.202	0.202	0.203	0.203	0.203	0.203	0.203	0.203	0.203	0.203	0.203	0.203	0.203	0.203	0.203	0.202	0.193	0.180	0.154

ТАБЛИЦА ЗНАЧЕНИЙ ФУНКЦИИ Φ $h_r/l_s = 0.045$ $\chi = -0.9$ $h/l_s = 0.50$

H/l_s	0.00	0.05	0.10	0.15	0.20	0.25	0.30	0.35	0.40	0.45	0.50	0.55	0.60	0.65	0.70	0.75	1.00	2.00	3.00	4.00	
0.10	2.035	1.293	0.732	0.424	0.272	0.192	0.145	0.115	0.094	0.078	0.063	0.051	0.042	0.035	0.029	0.025	0.012	0.002	0.001	0.000	
0.15	2.073	1.503	1.032	0.714	0.509	0.381	0.298	0.241	0.199	0.166	0.136	0.111	0.091	0.075	0.064	0.055	0.023	0.005	0.001	0.001	
0.20	2.119	1.671	1.276	0.968	0.744	0.596	0.474	0.392	0.328	0.276	0.228	0.187	0.155	0.130	0.111	0.095	0.048	0.003	0.003	0.001	
0.25	2.166	1.800	1.464	1.182	0.958	0.786	0.655	0.552	0.459	0.397	0.332	0.275	0.230	0.195	0.166	0.142	0.073	0.013	0.004	0.002	
0.30	2.210	1.903	1.615	1.350	1.145	0.959	0.826	0.709	0.613	0.523	0.441	0.369	0.312	0.265	0.228	0.196	0.103	0.018	0.006	0.003	
0.35	2.246	1.985	1.735	1.505	1.303	1.130	0.982	0.855	0.745	0.645	0.550	0.465	0.396	0.340	0.293	0.255	0.136	0.024	0.008	0.004	
0.40	2.272	2.048	1.928	1.622	1.434	1.266	1.118	0.987	0.868	0.759	0.654	0.559	0.481	0.415	0.361	0.315	0.171	0.031	0.010	0.005	
0.45	2.287	2.093	1.897	1.713	1.539	1.379	1.234	1.101	0.978	0.863	0.751	0.649	0.562	0.489	0.428	0.376	0.208	0.039	0.013	0.006	
0.50	2.291	2.121	1.950	1.792	1.622	1.470	1.329	1.197	1.073	0.954	0.838	0.731	0.639	0.560	0.493	0.436	0.247	0.047	0.015	0.007	
0.55	2.284	2.135	1.983	1.831	1.683	1.541	1.405	1.277	1.153	1.033	0.916	0.805	0.710	0.627	0.555	0.493	0.285	0.057	0.019	0.009	
0.60	2.266	2.135	2.000	1.863	1.727	1.524	1.465	1.340	1.219	1.100	0.983	0.871	0.774	0.688	0.613	0.548	0.324	0.066	0.023	0.010	
0.65	2.246	2.125	2.004	1.830	1.755	1.532	1.502	1.390	1.272	1.155	1.032	0.929	0.830	0.744	0.667	0.599	0.361	0.076	0.026	0.012	
0.70	2.206	2.105	1.997	1.885	1.770	1.655	1.540	1.426	1.312	1.199	1.085	0.978	0.880	0.793	0.715	0.646	0.397	0.087	0.030	0.014	
0.75	2.167	2.077	1.981	1.872	1.774	1.557	1.560	1.451	1.343	1.234	1.125	1.019	0.923	0.836	0.758	0.688	0.432	0.098	0.034	0.016	
0.80	2.122	2.043	1.957	1.865	1.769	1.570	1.560	1.467	1.364	1.250	1.155	1.052	0.958	0.874	0.796	0.726	0.465	0.109	0.039	0.018	
0.85	2.074	2.004	1.927	1.843	1.756	1.564	1.570	1.474	1.377	1.278	1.177	1.079	0.989	0.906	0.829	0.760	0.496	0.120	0.043	0.020	
0.90	2.023	1.961	1.892	1.817	1.736	1.652	1.565	1.475	1.383	1.289	1.194	1.100	1.013	0.932	0.858	0.789	0.524	0.131	0.048	0.022	
0.95	1.970	1.915	1.853	1.795	1.712	1.634	1.534	1.553	1.469	1.383	1.294	1.204	1.115	1.031	0.953	0.881	0.814	0.550	0.143	0.052	0.024
1.00	1.915	1.858	1.812	1.751	1.634	1.512	1.537	1.459	1.378	1.294	1.210	1.125	1.045	0.970	0.900	0.835	0.574	0.154	0.057	0.027	
1.10	1.412	1.393	1.372	1.356	1.330	1.220	1.265	1.229	1.190	1.148	1.105	1.061	1.017	0.973	0.931	0.889	0.698	0.259	0.110	0.054	
1.20	1.060	1.056	1.142	1.039	1.028	1.015	0.992	0.982	0.963	0.943	0.921	0.899	0.876	0.853	0.830	0.806	0.688	0.329	0.160	0.085	
1.30	0.934	0.932	0.922	0.824	0.819	0.812	0.804	0.796	0.786	0.775	0.763	0.752	0.749	0.727	0.714	0.701	0.630	0.363	0.199	0.113	
1.40	0.584	0.583	0.681	0.679	0.676	0.672	0.668	0.662	0.657	0.651	0.644	0.637	0.631	0.623	0.616	0.608	0.564	0.371	0.226	0.138	
1.50	0.580	0.572	0.579	0.577	0.575	0.572	0.569	0.566	0.563	0.559	0.554	0.551	0.546	0.542	0.537	0.532	0.504	0.365	0.242	0.157	
1.60	0.534	0.504	0.503	0.501	0.500	0.498	0.495	0.494	0.492	0.489	0.485	0.484	0.481	0.478	0.475	0.472	0.452	0.350	0.249	0.171	
1.70	0.446	0.446	0.445	0.444	0.443	0.442	0.440	0.439	0.437	0.435	0.433	0.431	0.429	0.427	0.425	0.423	0.409	0.333	0.250	0.180	
1.80	0.401	0.400	0.400	0.399	0.398	0.397	0.395	0.395	0.393	0.392	0.391	0.389	0.388	0.386	0.385	0.383	0.373	0.315	0.247	0.186	
1.90	0.364	0.363	0.363	0.362	0.361	0.351	0.360	0.359	0.358	0.357	0.356	0.355	0.354	0.353	0.351	0.350	0.342	0.297	0.241	0.188	
2.00	0.333	0.333	0.332	0.332	0.331	0.331	0.330	0.329	0.328	0.328	0.327	0.326	0.325	0.324	0.323	0.322	0.316	0.230	0.234	0.188	
2.10	0.307	0.307	0.307	0.306	0.306	0.305	0.305	0.304	0.303	0.303	0.302	0.301	0.301	0.300	0.299	0.299	0.294	0.265	0.227	0.187	
2.20	0.285	0.285	0.285	0.284	0.284	0.284	0.283	0.283	0.282	0.282	0.281	0.280	0.280	0.279	0.279	0.278	0.274	0.251	0.218	0.184	
2.30	0.266	0.266	0.266	0.265	0.265	0.265	0.264	0.264	0.264	0.264	0.263	0.262	0.262	0.261	0.261	0.260	0.257	0.238	0.210	0.180	
2.40	0.249	0.242	0.242	0.242	0.249	0.249	0.249	0.248	0.248	0.247	0.247	0.246	0.246	0.246	0.245	0.245					

АБЛИЦА ЗНАЧЕЧИЙ ФУНКЦИИ ϕ

126

$$h_T/l_3 = 0.045$$

$$\zeta = -0.9$$

$$h/l_3 = 2.00$$

H/l_3	0.00	0.05	0.10	0.15	0.20	0.25	0.30	0.35	0.40	0.45	0.50	0.55	0.60	0.65	0.70	0.75	1.00	2.00	3.00	4.00
0.10	1.995	1.253	0.693	0.386	0.235	0.156	0.111	0.083	0.065	0.053	0.044	0.038	0.033	0.029	0.026	0.023	0.014	0.002	0.001	0.000
0.15	1.989	1.425	0.957	0.633	0.430	0.305	0.225	0.175	0.139	0.114	0.096	0.082	0.072	0.063	0.056	0.051	0.030	0.005	0.002	0.001
0.20	1.981	1.534	1.141	0.835	0.615	0.452	0.357	0.283	0.230	0.192	0.163	0.140	0.123	0.109	0.097	0.083	0.053	0.009	0.003	0.001
0.25	1.971	1.505	1.273	0.994	0.776	0.511	0.489	0.398	0.331	0.279	0.240	0.209	0.184	0.164	0.147	0.133	0.080	0.014	0.005	0.002
0.30	1.958	1.553	1.363	1.119	0.911	0.745	0.615	0.513	0.434	0.372	0.323	0.284	0.252	0.226	0.204	0.184	0.113	0.021	0.007	0.003
0.35	1.944	1.685	1.439	1.216	1.024	0.852	0.730	0.622	0.536	0.466	0.410	0.363	0.325	0.292	0.265	0.241	0.149	0.028	0.009	0.004
0.40	1.928	1.706	1.492	1.293	1.116	0.963	0.833	0.724	0.633	0.558	0.496	0.443	0.399	0.362	0.329	0.300	0.188	0.036	0.012	0.005
0.45	1.909	1.718	1.531	1.354	1.193	1.049	0.924	0.816	0.724	0.646	0.579	0.522	0.474	0.431	0.394	0.362	0.239	0.045	0.015	0.007
0.50	1.890	1.724	1.560	1.402	1.256	1.123	1.003	0.899	0.807	0.727	0.659	0.599	0.546	0.500	0.460	0.423	0.273	0.055	0.019	0.008
0.55	1.869	1.724	1.580	1.440	1.307	1.184	1.072	0.972	0.882	0.803	0.733	0.671	0.515	0.567	0.523	0.483	0.316	0.055	0.022	0.010
0.60	1.846	1.720	1.594	1.469	1.349	1.236	1.131	1.036	0.949	0.871	0.801	0.739	0.682	0.631	0.585	0.542	0.360	0.076	0.026	0.012
0.65	1.822	1.713	1.601	1.490	1.382	1.279	1.182	1.092	1.009	0.933	0.864	0.801	0.744	0.691	0.643	0.598	0.402	0.083	0.031	0.014
0.70	1.798	1.702	1.604	1.505	1.408	1.314	1.224	1.139	1.061	0.988	0.920	0.858	0.800	0.747	0.697	0.651	0.444	0.100	0.035	0.016
0.75	1.772	1.689	1.603	1.515	1.427	1.342	1.259	1.180	1.105	1.035	0.970	0.909	0.852	0.798	0.748	0.700	0.484	0.113	0.040	0.018
0.80	1.745	1.673	1.593	1.520	1.441	1.363	1.287	1.214	1.144	1.077	1.014	0.954	0.898	0.845	0.794	0.745	0.523	0.125	0.045	0.020
0.85	1.718	1.656	1.582	1.520	1.450	1.379	1.310	1.241	1.176	1.112	1.052	0.994	0.939	0.886	0.836	0.787	0.559	0.139	0.050	0.023
0.90	1.690	1.537	1.572	1.517	1.454	1.390	1.327	1.264	1.202	1.142	1.084	1.029	0.975	0.923	0.873	0.825	0.593	0.152	0.055	0.025
0.95	1.662	1.516	1.565	1.511	1.455	1.397	1.339	1.281	1.223	1.167	1.112	1.058	1.006	0.955	0.906	0.858	0.625	0.155	0.061	0.028
1.00	1.634	1.594	1.550	1.502	1.452	1.400	1.347	1.293	1.240	1.187	1.134	1.083	1.033	0.983	0.935	0.887	0.654	0.179	0.067	0.031
1.50	1.347	1.343	1.336	1.325	1.310	1.223	1.273	1.250	1.226	1.199	1.171	1.141	1.110	1.077	1.044	1.009	0.819	0.303	0.128	0.063
2.00	1.095	1.100	1.103	1.103	1.101	1.026	1.090	1.081	1.071	1.058	1.044	1.028	1.010	0.991	0.970	0.949	0.821	0.387	0.186	0.098
2.50	0.895	0.901	0.905	0.909	0.910	0.910	0.909	0.905	0.901	0.896	0.888	0.980	0.870	0.860	0.848	0.834	0.754	0.427	0.232	0.131
3.00	0.743	0.742	0.753	0.755	0.758	0.759	0.759	0.758	0.757	0.754	0.750	0.746	0.740	0.734	0.727	0.719	0.670	0.435	0.252	0.159
3.50	0.629	0.533	0.636	0.639	0.641	0.542	0.642	0.642	0.642	0.640	0.638	0.636	0.633	0.629	0.525	0.620	0.589	0.424	0.279	0.180
4.00	0.542	0.545	0.547	0.549	0.551	0.552	0.552	0.552	0.552	0.551	0.559	0.549	0.547	0.545	0.542	0.539	0.518	0.403	0.285	0.195
4.50	0.476	0.477	0.477	0.480	0.481	0.482	0.482	0.483	0.482	0.482	0.481	0.480	0.479	0.477	0.476	0.474	0.459	0.379	0.284	0.204
5.00	0.423	0.424	0.425	0.426	0.427	0.427	0.427	0.428	0.427	0.427	0.427	0.426	0.425	0.424	0.423	0.421	0.411	0.352	0.277	0.209
5.50	0.381	0.382	0.382	0.383	0.383	0.383	0.384	0.384	0.384	0.383	0.383	0.382	0.382	0.381	0.380	0.379	0.371	0.328	0.268	0.209
6.00	0.346	0.347	0.347	0.348	0.348	0.348	0.348	0.348	0.348	0.348	0.347	0.347	0.346	0.345	0.344	0.338	0.306	0.258	0.208	
6.50	0.318	0.318	0.318	0.318	0.318	0.319	0.319	0.319	0.318	0.318	0.318	0.318	0.317	0.317	0.316	0.315	0.310	0.256	0.247	0.204
7.00	0.293	0.294	0.294	0.294	0.294	0.294	0.294	0.294	0.294	0.293	0.293	0.292	0.292	0.291	0.291	0.287	0.258	0.236	0.200	
7.50	0.273	0.273	0.273	0.273	0.273	0.273	0.273	0.273	0.273	0.272	0.272	0.272	0.271	0.271	0.270	0.270	0.267	0.251	0.225	0.195
8.00	0.255	0.255	0.255	0.255	0.255	0.255	0.255	0.255	0.255	0.254	0.254	0.254	0.254	0.253	0.253	0.252	0.249	0.237	0.215	0.189
8.50	0.239	0.239	0.239	0.239	0.239	0.239	0.239	0.239	0.239	0.238	0.238	0.238	0.238	0.237	0.237	0.237	0.234	0.224	0.206	0.183
9.00	0.225	0.																		

ТАБЛИЦА ЗНАЧЕНИЙ ФУНКЦИИ Φ

127

$$h_T/l_s = 3.045$$

$$x = -0.9$$

$$h/\ell_3 = 1.50$$

$\frac{H}{\ell_3}$	0.00	0.05	0.10	0.15	0.20	0.25	0.30	0.35	0.40	0.45	0.50	0.55	0.60	0.65	0.70	0.75	1.00	2.00	3.00	4.00
0.10	1.991	1.253	0.683	0.380	0.228	0.149	0.104	0.076	0.058	0.046	0.037	0.031	0.026	0.023	0.020	0.017	0.011	0.002	0.001	
0.15	1.979	1.413	0.944	0.619	0.416	0.220	0.211	0.159	0.124	0.099	0.081	0.058	0.050	0.043	0.039	0.024	0.006	0.002	0.001	
0.20	1.964	1.514	1.119	0.812	0.590	0.437	0.330	0.256	0.203	0.165	0.137	0.115	0.099	0.086	0.075	0.067	0.042	0.010	0.003	
0.25	1.945	1.575	1.232	0.953	0.738	0.572	0.449	0.358	0.290	0.239	0.201	0.171	0.147	0.129	0.113	0.101	0.064	0.015	0.005	
0.30	1.922	1.612	1.322	1.052	0.859	0.691	0.552	0.457	0.378	0.317	0.269	0.231	0.201	0.177	0.157	0.141	0.090	0.022	0.007	
0.35	1.896	1.631	1.372	1.152	0.955	0.791	0.657	0.549	0.453	0.394	0.330	0.294	0.258	0.229	0.204	0.184	0.119	0.029	0.010	
0.40	1.868	1.638	1.417	1.213	1.031	0.875	0.743	0.633	0.542	0.468	0.407	0.358	0.317	0.282	0.254	0.230	0.152	0.038	0.013	
0.45	1.838	1.635	1.441	1.257	1.091	0.943	0.815	0.706	0.614	0.537	0.473	0.420	0.375	0.337	0.304	0.277	0.186	0.047	0.016	
0.50	1.806	1.528	1.454	1.289	1.137	0.999	0.877	0.771	0.679	0.601	0.535	0.479	0.431	0.390	0.355	0.325	0.222	0.058	0.020	
0.55	1.772	1.615	1.460	1.311	1.172	1.044	0.929	0.826	0.737	0.659	0.593	0.536	0.486	0.443	0.405	0.373	0.259	0.069	0.024	
0.60	1.738	1.598	1.450	1.325	1.198	1.079	0.971	0.874	0.788	0.712	0.646	0.588	0.537	0.493	0.454	0.419	0.296	0.091	0.028	
0.65	1.704	1.570	1.454	1.332	1.216	1.107	1.005	0.915	0.832	0.758	0.694	0.637	0.595	0.541	0.500	0.465	0.334	0.093	0.033	
0.70	1.669	1.557	1.445	1.335	1.229	1.129	1.035	0.949	0.870	0.800	0.737	0.681	0.631	0.585	0.545	0.508	0.371	0.106	0.038	
0.75	1.635	1.534	1.433	1.333	1.237	1.144	1.058	0.977	0.903	0.836	0.776	0.721	0.672	0.627	0.586	0.549	0.408	0.119	0.043	
0.80	1.600	1.510	1.412	1.329	1.249	1.156	1.075	1.000	0.931	0.867	0.810	0.758	0.710	0.666	0.625	0.588	0.443	0.133	0.048	
0.85	1.566	1.485	1.403	1.321	1.241	1.153	1.089	1.019	0.954	0.895	0.840	0.790	0.744	0.701	0.661	0.625	0.478	0.147	0.054	
0.90	1.533	1.460	1.356	1.312	1.239	1.167	1.099	1.035	0.974	0.918	0.857	0.819	0.775	0.733	0.694	0.653	0.511	0.162	0.060	
0.95	1.500	1.435	1.368	1.300	1.234	1.159	1.105	1.047	0.990	0.938	0.890	0.845	0.802	0.762	0.725	0.689	0.542	0.176	0.066	
1.00	1.468	1.409	1.342	1.298	1.227	1.158	1.111	1.056	1.003	0.955	0.909	0.867	0.827	0.789	0.752	0.718	0.571	0.190	0.072	
1.10	1.195	1.176	1.155	1.134	1.112	1.089	1.067	1.045	1.023	1.002	0.982	0.953	0.942	0.921	0.900	0.873	0.766	0.325	0.139	
1.20	0.995	0.991	0.985	0.980	0.974	0.958	0.961	0.954	0.947	0.940	0.933	0.925	0.917	0.907	0.897	0.885	0.813	0.420	0.203	
1.30	0.842	0.844	0.845	0.846	0.846	0.846	0.846	0.845	0.844	0.843	0.842	0.840	0.838	0.834	0.829	0.823	0.780	0.462	0.254	
1.40	0.721	0.725	0.722	0.732	0.735	0.737	0.732	0.741	0.742	0.744	0.745	0.745	0.745	0.744	0.742	0.739	0.714	0.481	0.289	
1.50	0.625	0.620	0.633	0.637	0.640	0.643	0.645	0.649	0.651	0.653	0.654	0.656	0.657	0.657	0.656	0.640	0.471	0.308	0.198	
1.60	0.548	0.551	0.555	0.552	0.562	0.565	0.567	0.570	0.572	0.574	0.576	0.578	0.579	0.580	0.579	0.570	0.449	0.315	0.215	
1.70	0.485	0.480	0.491	0.474	0.497	0.429	0.502	0.504	0.506	0.508	0.510	0.511	0.512	0.513	0.513	0.508	0.421	0.313	0.225	
1.80	0.433	0.436	0.438	0.441	0.443	0.445	0.449	0.450	0.451	0.453	0.454	0.456	0.457	0.457	0.458	0.458	0.454	0.391	0.306	
1.90	0.390	0.393	0.395	0.397	0.399	0.401	0.403	0.404	0.406	0.407	0.408	0.402	0.410	0.411	0.411	0.411	0.409	0.362	0.295	
2.00	0.355	0.357	0.350	0.350	0.352	0.354	0.365	0.366	0.368	0.369	0.370	0.370	0.371	0.371	0.372	0.372	0.370	0.336	0.283	
2.10	0.325	0.327	0.329	0.330	0.331	0.332	0.333	0.334	0.336	0.336	0.337	0.338	0.339	0.339	0.339	0.337	0.311	0.269	0.223	
2.20	0.300	0.301	0.302	0.304	0.305	0.306	0.307	0.308	0.308	0.309	0.310	0.310	0.311	0.311	0.311	0.310	0.289	0.256	0.217	
2.30	0.278	0.272	0.280	0.291	0.282	0.293	0.284	0.285	0.285	0.286	0.286	0.286	0.287	0.287	0.287	0.287	0.286	0.270	0.243	
2.40	0.260	0.250	0.261	0.252	0.263	0.253	0.264	0.265	0.265	0.266	0.266	0.266	0.266	0.267	0.267	0.266	0.265	0.253	0.231	
2.50	0.243	0.244	0.245	0.245	0.246	0.246	0.247	0.247	0.248	0.248	0.249	0.249	0.249	0.249	0.249	0.248	0.248	0.237	0.219	
2.60	0.229	0.220	0.230	0.230	0.231	0.231	0.232	0.232	0.233	0.233	0.233	0.233	0.233	0.233	0.233	0.232	0.223	0.209	0.189	
2.70	0.216	0.217	0.217	0.217	0.218	0.218	0.219	0.219	0.219	0.220	0.220	0.220	0.220</td							

ТАБЛИЦА ЗНАЧЕНИЙ ФУНКЦИИ Φ $h_T/l_3 = 0.045$ $K = -0.6$ $h/l_3 = 0.50$

H/l_3	0.00	0.05	0.10	0.15	0.20	0.25	0.30	0.35	0.40	0.45	0.50	0.55	0.60	0.65	0.70	0.75	1.00	2.00	3.00	4.00
0.10	2.020	1.293	0.717	0.409	0.257	0.177	0.131	0.102	0.082	0.067	0.054	0.044	0.036	0.030	0.025	0.022	0.011	0.002	0.001	0.000
0.15	2.042	1.477	1.008	0.683	0.478	0.351	0.269	0.214	0.174	0.143	0.117	0.095	0.079	0.065	0.056	0.048	0.024	0.004	0.001	0.001
0.20	2.068	1.512	1.224	0.916	0.693	0.536	0.426	0.346	0.286	0.237	0.195	0.161	0.134	0.113	0.096	0.082	0.042	0.007	0.002	0.001
0.25	2.093	1.726	1.390	1.108	0.885	0.715	0.585	0.486	0.408	0.343	0.285	0.237	0.199	0.168	0.144	0.124	0.064	0.011	0.034	0.002
0.30	2.115	1.937	1.518	1.253	1.050	0.876	0.736	0.623	0.530	0.451	0.380	0.319	0.269	0.230	0.198	0.171	0.099	0.016	0.035	0.002
0.35	2.131	1.969	1.617	1.388	1.187	1.016	0.873	0.751	0.648	0.557	0.474	0.402	0.343	0.295	0.255	0.222	0.119	0.022	0.037	0.003
0.40	2.140	1.913	1.692	1.486	1.300	1.135	0.991	0.866	0.756	0.657	0.565	0.484	0.417	0.351	0.314	0.275	0.151	0.028	0.013	0.004
0.45	2.140	1.942	1.748	1.562	1.390	1.233	1.092	0.966	0.852	0.748	0.650	0.562	0.488	0.426	0.373	0.328	0.184	0.035	0.012	0.005
0.50	2.132	1.959	1.785	1.618	1.460	1.312	1.175	1.051	0.936	0.829	0.727	0.635	0.556	0.488	0.431	0.381	0.218	0.043	0.015	0.007
0.55	2.116	1.964	1.810	1.658	1.512	1.373	1.243	1.121	1.007	0.899	0.796	0.701	0.649	0.547	0.486	0.432	0.252	0.051	0.018	0.008
0.60	2.093	1.959	1.821	1.684	1.550	1.420	1.295	1.179	1.067	0.959	0.855	0.750	0.676	0.602	0.538	0.481	0.286	0.050	0.021	0.010
0.65	2.064	1.945	1.822	1.697	1.574	1.453	1.336	1.224	1.115	1.010	0.908	0.812	0.727	0.652	0.586	0.527	0.320	0.070	0.024	0.011
0.70	2.030	1.924	1.814	1.701	1.588	1.476	1.366	1.258	1.153	1.051	0.952	0.857	0.773	0.697	0.630	0.569	0.353	0.079	0.028	0.013
0.75	1.992	1.898	1.799	1.696	1.592	1.488	1.385	1.283	1.183	1.085	0.988	0.896	0.812	0.737	0.669	0.608	0.384	0.089	0.032	0.015
0.80	1.951	1.867	1.777	1.684	1.589	1.493	1.395	1.300	1.205	1.111	1.017	0.928	0.845	0.772	0.704	0.643	0.414	0.099	0.035	0.017
0.85	1.907	1.832	1.751	1.667	1.579	1.490	1.400	1.310	1.220	1.130	1.041	0.954	0.875	0.802	0.735	0.674	0.443	0.113	0.040	0.019
0.90	1.861	1.794	1.722	1.645	1.565	1.482	1.398	1.314	1.228	1.143	1.058	0.976	0.899	0.828	0.762	0.702	0.459	0.123	0.044	0.021
0.95	1.814	1.755	1.689	1.620	1.546	1.470	1.392	1.312	1.232	1.158	1.071	0.992	0.918	0.849	0.785	0.726	0.493	0.131	0.049	0.023
1.00	1.767	1.714	1.655	1.591	1.524	1.454	1.381	1.307	1.232	1.155	1.079	1.004	0.933	0.867	0.805	0.747	0.516	0.142	0.054	0.025
1.50	1.332	1.314	1.292	1.266	1.238	1.206	1.173	1.137	1.099	1.029	1.018	0.976	0.935	0.895	0.855	0.818	0.641	0.240	0.103	0.051
2.00	1.023	1.016	1.007	0.996	0.983	0.968	0.952	0.934	0.915	0.894	0.873	0.850	0.828	0.805	0.782	0.759	0.646	0.309	0.151	0.051
2.50	0.818	0.814	0.810	0.805	0.798	0.790	0.782	0.772	0.762	0.751	0.739	0.727	0.714	0.701	0.687	0.673	0.602	0.345	0.190	0.139
3.00	0.678	0.676	0.674	0.671	0.667	0.663	0.658	0.652	0.646	0.639	0.632	0.625	0.617	0.610	0.601	0.593	0.547	0.336	0.217	0.133
3.50	0.578	0.577	0.576	0.574	0.571	0.569	0.566	0.562	0.558	0.554	0.550	0.545	0.540	0.535	0.530	0.524	0.494	0.353	0.233	0.152
4.00	0.504	0.503	0.502	0.501	0.499	0.498	0.496	0.49	0.491	0.488	0.485	0.482	0.479	0.475	0.472	0.468	0.447	0.342	0.242	0.156
4.50	0.447	0.446	0.445	0.444	0.442	0.441	0.439	0.437	0.435	0.433	0.431	0.429	0.427	0.424	0.421	0.406	0.327	0.244	0.176	
5.00	0.401	0.401	0.401	0.400	0.399	0.398	0.397	0.396	0.395	0.393	0.392	0.390	0.388	0.387	0.385	0.383	0.372	0.311	0.242	0.132
5.50	0.365	0.364	0.364	0.363	0.363	0.362	0.361	0.360	0.359	0.358	0.357	0.356	0.355	0.353	0.352	0.350	0.342	0.294	0.233	0.135
6.00	0.334	0.334	0.333	0.333	0.332	0.332	0.331	0.331	0.330	0.329	0.328	0.327	0.326	0.325	0.324	0.323	0.316	0.273	0.231	0.135
6.50	0.308	0.308	0.308	0.307	0.307	0.306	0.306	0.305	0.305	0.304	0.303	0.303	0.302	0.301	0.300	0.299	0.294	0.254	0.224	0.134
7.00	0.286	0.286	0.286	0.285	0.285	0.284	0.284	0.284	0.283	0.283	0.282	0.282	0.281	0.280	0.280	0.279	0.275	0.250	0.217	0.132
7.50	0.267	0.257	0.266	0.266	0.266	0.265	0.265	0.265	0.265	0.264	0.264	0.263	0.263	0.262	0.262	0.261	0.258	0.237	0.209	0.179
8.00	0.250	0.250	0.250	0.250	0.249	0.249	0.249	0.249	0.248	0.248	0.247</td									

таблица значений функции Φ

129

$$h_T/l_3 = 3.045$$

$$\bar{n} = -0.6$$

$$h/l_3 = 1.00$$

H/l_3	0.00	0.05	0.10	0.15	0.20	0.25	0.30	0.35	0.40	0.45	0.50	0.55	0.60	0.65	0.70	0.75	1.00	2.00	3.00	4.00
0.10	1.994	1.256	0.691	0.383	0.232	0.153	0.109	0.081	0.063	0.050	0.041	0.035	0.030	0.026	0.023	0.020	0.012	0.002	0.001	0.000
0.15	1.985	1.420	0.952	0.628	0.425	0.229	0.220	0.168	0.133	0.108	0.090	0.076	0.065	0.057	0.050	0.044	0.026	0.005	0.002	0.001
0.20	1.975	1.526	1.033	0.826	0.605	0.452	0.346	0.272	0.219	0.180	0.151	0.129	0.112	0.098	0.087	0.077	0.045	0.003	0.003	0.001
0.25	1.961	1.594	1.250	0.981	0.761	0.526	0.473	0.382	0.314	0.262	0.223	0.192	0.157	0.147	0.131	0.117	0.059	0.013	0.004	0.002
0.30	1.944	1.630	1.351	1.180	0.891	0.724	0.593	0.490	0.411	0.349	0.300	0.250	0.229	0.202	0.181	0.162	0.097	0.013	0.005	0.003
0.35	1.926	1.555	1.410	1.191	0.997	0.834	0.701	0.593	0.506	0.435	0.379	0.332	0.294	0.252	0.235	0.211	0.128	0.024	0.003	0.004
0.40	1.905	1.580	1.463	1.262	1.063	0.928	0.797	0.687	0.595	0.519	0.457	0.404	0.350	0.323	0.291	0.264	0.151	0.031	0.011	0.005
0.45	1.882	1.597	1.495	1.317	1.153	1.007	0.880	0.771	0.678	0.599	0.532	0.475	0.427	0.385	0.349	0.317	0.197	0.039	0.013	0.006
0.50	1.857	1.637	1.510	1.353	1.209	1.073	0.952	0.846	0.753	0.673	0.603	0.543	0.491	0.445	0.406	0.370	0.234	0.048	0.016	0.007
0.55	1.831	1.582	1.533	1.389	1.253	1.128	1.013	0.911	0.820	0.740	0.669	0.607	0.553	0.505	0.462	0.423	0.271	0.057	0.020	0.009
0.60	1.804	1.573	1.541	1.412	1.283	1.072	1.065	0.968	0.880	0.801	0.730	0.667	0.611	0.561	0.515	0.474	0.309	0.057	0.023	0.011
0.65	1.776	1.560	1.543	1.427	1.315	1.039	1.109	1.016	0.932	0.855	0.785	0.722	0.665	0.613	0.566	0.523	0.346	0.077	0.027	0.012
0.70	1.747	1.545	1.541	1.437	1.335	1.037	1.144	1.058	0.977	0.902	0.834	0.772	0.714	0.662	0.614	0.569	0.352	0.098	0.031	0.014
0.75	1.717	1.527	1.534	1.441	1.349	1.059	1.173	1.092	1.015	0.944	0.878	0.815	0.759	0.707	0.658	0.612	0.417	0.099	0.036	0.016
0.80	1.687	1.508	1.525	1.441	1.353	1.076	1.195	1.120	1.048	0.980	0.915	0.855	0.800	0.747	0.698	0.652	0.450	0.110	0.040	0.018
0.85	1.657	1.536	1.513	1.438	1.362	1.097	1.214	1.143	1.075	1.010	0.948	0.890	0.835	0.783	0.734	0.688	0.482	0.122	0.045	0.021
0.91	1.626	1.554	1.493	1.431	1.363	1.095	1.227	1.161	1.097	1.035	0.976	0.920	0.867	0.816	0.757	0.721	0.512	0.133	0.050	0.023
0.95	1.595	1.542	1.483	1.422	1.360	1.098	1.235	1.174	1.114	1.056	1.000	0.946	0.894	0.844	0.796	0.750	0.539	0.145	0.055	0.025
1.00	1.565	1.517	1.465	1.411	1.355	1.098	1.241	1.184	1.128	1.073	1.019	0.957	0.917	0.869	0.822	0.775	0.555	0.157	0.060	0.028
1.05	1.275	1.253	1.249	1.231	1.211	1.098	1.164	1.138	1.110	1.081	1.051	1.021	0.989	0.956	0.924	0.890	0.717	0.256	0.115	0.057
1.10	1.037	1.036	1.033	1.028	1.021	1.013	1.003	0.991	0.977	0.963	0.947	0.929	0.911	0.891	0.871	0.850	0.731	0.345	0.159	0.090
1.15	0.953	0.955	0.955	0.955	0.854	0.851	0.845	0.841	0.834	0.827	0.818	0.808	0.798	0.786	0.774	0.751	0.694	0.337	0.212	0.121
1.20	0.714	0.717	0.718	0.719	0.719	0.718	0.717	0.714	0.711	0.707	0.702	0.697	0.690	0.683	0.676	0.668	0.618	0.329	0.241	0.147
1.25	0.609	0.612	0.613	0.614	0.615	0.615	0.614	0.613	0.611	0.609	0.605	0.603	0.593	0.595	0.590	0.585	0.553	0.394	0.259	0.158
1.30	0.529	0.531	0.532	0.533	0.534	0.534	0.534	0.533	0.532	0.531	0.520	0.522	0.525	0.522	0.519	0.516	0.494	0.379	0.237	0.133
1.35	0.457	0.458	0.459	0.470	0.470	0.470	0.470	0.470	0.470	0.469	0.468	0.466	0.465	0.463	0.461	0.459	0.444	0.359	0.258	0.193
1.40	0.417	0.418	0.419	0.419	0.420	0.420	0.420	0.420	0.419	0.419	0.418	0.417	0.415	0.415	0.413	0.412	0.401	0.338	0.264	0.198
1.45	0.377	0.377	0.378	0.378	0.379	0.379	0.379	0.379	0.378	0.378	0.377	0.377	0.375	0.375	0.374	0.373	0.365	0.317	0.237	0.200
1.50	0.343	0.344	0.344	0.344	0.345	0.345	0.345	0.345	0.345	0.344	0.343	0.343	0.342	0.341	0.340	0.334	0.298	0.249	0.200	0.164
1.55	0.316	0.316	0.316	0.316	0.317	0.317	0.317	0.317	0.316	0.316	0.315	0.315	0.314	0.314	0.313	0.309	0.280	0.243	0.197	0.144
1.60	0.292	0.292	0.292	0.223	0.293	0.293	0.293	0.293	0.293	0.292	0.292	0.292	0.291	0.291	0.290	0.286	0.233	0.233	0.194	0.144
1.65	0.272	0.272	0.272	0.272	0.272	0.272	0.272	0.272	0.272	0.272	0.272	0.271	0.271	0.271	0.270	0.270	0.257	0.249	0.221	0.190
1.70	0.254	0.254	0.254	0.254	0.255	0.255	0.254	0.254	0.254	0.254	0.254	0.254	0.253	0.253	0.252	0.250	0.235	0.212	0.185	0.130
1.75	0.232	0.232	0.232	0.225	0.225	0.225	0.225	0.225	0.225	0.225	0.225	0.225	0.224	0.224	0.224	0.222	0.222	0.211	0.195	0.174
1.80																				

ТАБЛИЦА ЗНАЧЕНИЙ ФУНКЦИЙ Φ $h/l_3 = 0.45$ $H = -0.6$ $h/l_3 = 1.50$

H/l_3	0.00	0.05	0.10	0.15	0.20	0.25	0.30	0.35	0.40	0.45	0.50	0.55	0.60	0.65	0.70	0.75	1.00	2.00	3.00	4.00	
0.10	1.991	1.253	0.687	0.379	0.228	0.149	0.104	0.076	0.058	0.046	0.037	0.030	0.025	0.022	0.019	0.015	0.010	0.002	0.001	0.000	
0.15	1.279	1.412	0.944	0.619	0.415	0.289	0.210	0.158	0.123	0.098	0.079	0.066	0.056	0.048	0.041	0.035	0.021	0.005	0.002	0.001	
0.20	1.963	1.513	1.118	0.510	0.589	0.435	0.329	0.254	0.201	0.163	0.134	0.112	0.098	0.082	0.072	0.063	0.038	0.008	0.005	0.001	
0.25	1.943	1.574	1.237	0.956	0.735	0.570	0.446	0.355	0.287	0.235	0.195	0.156	0.142	0.123	0.108	0.095	0.058	0.013	0.004	0.002	
0.30	1.920	1.509	1.312	1.066	0.856	0.587	0.555	0.482	0.373	0.311	0.253	0.225	0.194	0.169	0.149	0.132	0.081	0.019	0.006	0.003	
0.35	1.893	1.528	1.375	1.148	0.751	0.756	0.652	0.543	0.456	0.386	0.330	0.255	0.249	0.219	0.194	0.173	0.108	0.025	0.009	0.004	
0.40	1.864	1.534	1.412	1.208	1.025	0.358	0.736	0.625	0.533	0.458	0.397	0.346	0.304	0.270	0.240	0.216	0.136	0.033	0.011	0.005	
0.45	1.833	1.531	1.435	1.291	1.084	0.935	0.807	0.697	0.604	0.526	0.460	0.406	0.330	0.321	0.288	0.260	0.167	0.061	0.014	0.006	
0.50	1.800	1.522	1.447	1.281	1.128	0.989	0.867	0.759	0.667	0.587	0.523	0.462	0.413	0.371	0.335	0.304	0.199	0.050	0.017	0.008	
0.55	1.766	1.508	1.452	1.302	1.161	1.032	0.916	0.813	0.722	0.643	0.575	0.516	0.465	0.429	0.382	0.348	0.232	0.059	0.021	0.010	
0.60	1.731	1.593	1.450	1.314	1.185	1.056	0.957	0.858	0.770	0.693	0.625	0.555	0.513	0.467	0.427	0.391	0.266	0.059	0.025	0.011	
0.65	1.695	1.559	1.443	1.320	1.203	1.092	0.990	0.896	0.812	0.738	0.670	0.511	0.558	0.511	0.469	0.433	0.299	0.180	0.029	0.013	
0.70	1.659	1.546	1.432	1.321	1.213	1.111	1.016	0.928	0.848	0.775	0.710	0.652	0.599	0.552	0.510	0.472	0.332	0.201	0.033	0.015	
0.75	1.623	1.521	1.412	1.318	1.219	1.125	1.037	0.954	0.878	0.808	0.746	0.589	0.637	0.590	0.548	0.500	0.364	0.103	0.037	0.017	
0.80	1.588	1.495	1.403	1.311	1.221	1.135	1.052	0.975	0.903	0.837	0.777	0.722	0.672	0.625	0.583	0.545	0.396	0.115	0.042	0.020	
0.85	1.552	1.473	1.386	1.302	1.220	1.140	1.064	0.992	0.924	0.862	0.804	0.751	0.702	0.657	0.616	0.577	0.426	0.127	0.047	0.022	
0.90	1.518	1.443	1.367	1.291	1.216	1.142	1.072	1.005	0.941	0.882	0.828	0.777	0.730	0.686	0.645	0.607	0.455	0.139	0.052	0.024	
0.95	1.484	1.416	1.347	1.278	1.209	1.142	1.077	1.014	0.955	0.900	0.848	0.800	0.755	0.712	0.672	0.635	0.482	0.152	0.055	0.027	
1.00	1.451	1.390	1.327	1.264	1.231	1.139	1.079	1.021	0.956	0.914	0.865	0.820	0.775	0.735	0.697	0.660	0.508	0.164	0.063	0.030	
1.10	1.418	1.146	1.122	1.137	1.072	1.046	1.020	0.994	0.959	0.944	0.919	0.895	0.871	0.847	0.822	0.798	0.679	0.232	0.122	0.061	
1.20	0.964	0.256	0.943	0.939	0.930	0.920	0.909	0.899	0.888	0.877	0.856	0.854	0.842	0.829	0.816	0.801	0.722	0.357	0.179	0.095	
1.30	0.812	0.311	0.802	0.807	0.804	0.801	0.797	0.794	0.759	0.785	0.780	0.775	0.770	0.763	0.755	0.747	0.697	0.413	0.226	0.129	
1.40	0.695	0.597	0.697	0.693	0.698	0.698	0.697	0.697	0.697	0.695	0.694	0.692	0.690	0.688	0.684	0.681	0.673	0.644	0.428	0.238	0.157
1.50	0.604	0.506	0.605	0.609	0.610	0.511	0.612	0.512	0.513	0.613	0.612	0.612	0.611	0.609	0.607	0.604	0.554	0.424	0.278	0.180	
1.60	0.530	0.533	0.535	0.536	0.538	0.539	0.540	0.541	0.542	0.543	0.543	0.543	0.543	0.542	0.541	0.539	0.526	0.408	0.236	0.196	
1.70	0.471	0.473	0.475	0.477	0.478	0.480	0.481	0.482	0.483	0.484	0.484	0.484	0.484	0.485	0.484	0.484	0.483	0.474	0.287	0.236	
1.80	0.423	0.424	0.425	0.428	0.429	0.430	0.431	0.432	0.433	0.434	0.435	0.435	0.435	0.435	0.435	0.435	0.429	0.334	0.233	0.212	
1.90	0.382	0.384	0.385	0.387	0.388	0.389	0.390	0.391	0.392	0.392	0.393	0.394	0.394	0.394	0.394	0.393	0.390	0.381	0.276	0.214	
2.00	0.349	0.350	0.351	0.353	0.354	0.354	0.355	0.356	0.357	0.358	0.358	0.358	0.359	0.359	0.359	0.359	0.356	0.319	0.256	0.213	
2.50	0.321	0.322	0.323	0.324	0.324	0.325	0.325	0.327	0.327	0.328	0.328	0.329	0.329	0.329	0.329	0.329	0.327	0.298	0.235	0.210	
3.00	0.296	0.297	0.298	0.299	0.300	0.300	0.301	0.301	0.302	0.302	0.303	0.303	0.303	0.303	0.303	0.303	0.302	0.279	0.244	0.206	
3.50	0.276	0.276	0.277	0.278	0.278	0.279	0.279	0.280	0.280	0.281	0.281	0.281	0.281	0.281	0.281	0.281	0.281	0.252	0.234	0.201	
4.00	0.257	0.258	0.259	0.260	0.250	0.261	0.261	0.251	0.262	0.252	0.252	0.252	0.252	0.252	0.252	0.252	0.252	0.247	0.223	0.195	
4.50	0.241	0.242	0.242	0.243	0.243	0.244	0.244	0.245	0.245	0.245	0.245	0.246	0.246	0.246	0.246	0.246	0.245	0.233	0.213	0.189	
5.00	0.227	0.228	0.229	0.229	0.229	0.230	0.230	0.230	0.231	0.231	0.231	0.231	0.231	0.231	0.231	0.231	0.230	0.220	0.204	0.193	
5.50	0.215	0.215	0.215	0.215	0.215	0.217	0.217	0.217	0.217	0.218	0.218	0.218	0.218	0.218	0.218	0.218	0.217	0.239	0.195	0.177	
10.00	0.204	0.204	0.204	0.205	0.205	0.205	0.205	0.206	0.206	0.206	0.206	0.206	0.206	0.206	0.206	0.206	0.206	0.199	0.187	0.171	

ТАБЛИЦА ЗНАЧЕНИЙ ФУНКЦИИ Φ

13)

 $h_T/l_3 = 0.015$ $H/l_3 = 0.9$ $h/l_3 = 0.50$

h/l_3	0.00	0.05	0.10	0.15	0.20	0.25	0.30	0.35	0.40	0.45	0.50	0.55	0.60	0.65	0.70	0.75	1.00	2.00	3.00	4.00
0.10	1.943	1.058	0.541	0.286	0.159	0.091	0.052	0.029	0.015	0.007	0.004	0.003	0.003	0.002	0.002	0.002	0.001	0.000	0.000	0.000
0.15	1.877	1.252	0.777	0.471	0.285	0.173	0.102	0.058	0.038	0.014	0.008	0.007	0.006	0.005	0.004	0.004	0.002	0.000	0.000	0.000
0.20	1.793	1.312	0.905	0.602	0.391	0.248	0.152	0.088	0.048	0.024	0.014	0.012	0.010	0.008	0.007	0.006	0.004	0.004	0.000	0.000
0.25	1.697	1.308	0.961	0.679	0.464	0.307	0.195	0.117	0.065	0.034	0.020	0.017	0.015	0.013	0.011	0.010	0.005	0.004	0.001	0.000
0.30	1.595	1.270	0.971	0.715	0.508	0.347	0.227	0.140	0.080	0.043	0.027	0.023	0.020	0.017	0.015	0.013	0.008	0.002	0.001	0.000
0.35	1.493	1.214	0.952	0.722	0.527	0.371	0.248	0.157	0.093	0.053	0.035	0.030	0.026	0.023	0.020	0.018	0.010	0.003	0.001	0.001
0.40	1.394	1.149	0.919	0.711	0.531	0.391	0.262	0.170	0.104	0.062	0.042	0.036	0.032	0.028	0.025	0.022	0.013	0.003	0.001	0.001
0.45	1.300	1.053	0.877	0.689	0.524	0.333	0.268	0.179	0.113	0.070	0.049	0.043	0.035	0.033	0.030	0.025	0.016	0.004	0.002	0.001
0.50	1.213	1.019	0.933	0.663	0.511	0.380	0.271	0.184	0.120	0.077	0.055	0.049	0.043	0.039	0.035	0.031	0.019	0.006	0.002	0.001
0.55	1.134	0.958	0.790	0.634	0.494	0.373	0.270	0.188	0.126	0.084	0.062	0.055	0.049	0.044	0.040	0.038	0.022	0.005	0.003	0.001
0.60	1.062	0.901	0.743	0.606	0.477	0.364	0.265	0.190	0.131	0.090	0.067	0.061	0.055	0.049	0.044	0.040	0.026	0.007	0.005	0.002
0.65	0.998	0.850	0.709	0.578	0.460	0.355	0.265	0.192	0.135	0.096	0.073	0.056	0.060	0.054	0.049	0.045	0.029	0.008	0.004	0.002
0.70	0.941	0.804	0.674	0.553	0.443	0.346	0.262	0.193	0.139	0.101	0.075	0.071	0.064	0.059	0.054	0.049	0.032	0.009	0.004	0.002
0.75	0.890	0.753	0.642	0.530	0.423	0.337	0.259	0.194	0.142	0.105	0.082	0.075	0.069	0.063	0.058	0.053	0.036	0.011	0.005	0.003
0.80	0.844	0.726	0.614	0.509	0.414	0.329	0.256	0.194	0.145	0.109	0.086	0.079	0.073	0.067	0.062	0.057	0.039	0.012	0.005	0.003
0.85	0.804	0.693	0.583	0.491	0.402	0.322	0.253	0.194	0.148	0.113	0.090	0.083	0.077	0.071	0.066	0.061	0.042	0.013	0.006	0.003
0.90	0.768	0.654	0.565	0.474	0.390	0.315	0.250	0.195	0.150	0.116	0.094	0.087	0.081	0.075	0.069	0.065	0.045	0.015	0.007	0.004
0.95	0.736	0.638	0.545	0.459	0.380	0.309	0.248	0.195	0.152	0.119	0.097	0.090	0.084	0.078	0.073	0.068	0.048	0.015	0.007	0.004
1.00	0.707	0.614	0.527	0.445	0.371	0.304	0.245	0.195	0.154	0.122	0.099	0.093	0.087	0.081	0.076	0.071	0.051	0.018	0.003	0.005
1.50	0.527	0.458	0.412	0.360	0.312	0.258	0.229	0.194	0.164	0.138	0.115	0.111	0.107	0.102	0.098	0.094	0.075	0.033	0.017	0.010
2.00	0.429	0.336	0.345	0.308	0.273	0.241	0.212	0.185	0.151	0.141	0.123	0.119	0.116	0.112	0.109	0.106	0.090	0.047	0.026	0.016
2.50	0.359	0.327	0.296	0.267	0.240	0.216	0.193	0.173	0.155	0.139	0.125	0.123	0.120	0.117	0.114	0.112	0.099	0.059	0.036	0.023
3.00	0.306	0.280	0.256	0.233	0.213	0.194	0.177	0.161	0.148	0.137	0.127	0.125	0.123	0.121	0.118	0.115	0.105	0.059	0.045	0.030
3.50	0.265	0.244	0.225	0.207	0.190	0.176	0.163	0.152	0.143	0.135	0.129	0.127	0.125	0.123	0.121	0.120	0.110	0.077	0.053	0.037
4.00	0.234	0.217	0.201	0.186	0.173	0.162	0.153	0.145	0.139	0.134	0.131	0.129	0.128	0.126	0.124	0.122	0.114	0.083	0.050	0.043
4.50	0.211	0.196	0.183	0.171	0.161	0.152	0.145	0.140	0.136	0.134	0.133	0.131	0.130	0.128	0.127	0.125	0.117	0.089	0.056	0.049
5.00	0.193	0.190	0.169	0.159	0.151	0.145	0.140	0.136	0.134	0.133	0.134	0.133	0.131	0.130	0.129	0.127	0.120	0.093	0.072	0.055
5.50	0.179	0.168	0.159	0.151	0.145	0.140	0.136	0.134	0.133	0.134	0.136	0.134	0.133	0.131	0.130	0.129	0.122	0.097	0.076	0.060
6.00	0.169	0.159	0.152	0.145	0.140	0.136	0.133	0.132	0.132	0.134	0.136	0.135	0.134	0.133	0.131	0.130	0.124	0.100	0.080	0.064
6.50	0.160	0.153	0.146	0.140	0.135	0.133	0.131	0.131	0.131	0.133	0.137	0.135	0.134	0.133	0.132	0.131	0.125	0.103	0.084	0.058
7.00	0.154	0.147	0.141	0.137	0.133	0.131	0.130	0.130	0.131	0.133	0.137	0.135	0.134	0.133	0.132	0.131	0.125	0.105	0.086	0.071
7.50	0.149	0.143	0.138	0.134	0.131	0.129	0.128	0.129	0.130	0.132	0.136	0.135	0.134	0.133	0.132	0.131	0.126	0.106	0.089	0.074
8.00	0.144	0.139	0.135	0.131	0.129	0.127	0.127	0.128	0.129	0.132	0.135</td									

ТАБЛИЦА ЗНАЧЕНИЙ ФУНКЦИИ Φ

132

 $h_T/l_0 = 0.015$ $K = 0.9$ $h/l_0 = 1.00$

H/l_0	Y/l_0	0.00	0.05	0.10	0.15	0.20	0.25	0.30	0.35	0.40	0.45	0.50	0.55	0.60	0.55	0.70	0.75	1.00	2.00	3.00	4.00
0.10	1.985	1.102	0.583	0.326	0.199	0.129	0.089	0.063	0.046	0.034	0.025	0.019	0.014	0.010	0.007	0.005	0.001	0.300	0.000	0.000	0.000
0.15	1.966	1.341	0.865	0.558	0.370	0.254	0.180	0.130	0.096	0.072	0.054	0.040	0.030	0.022	0.016	0.012	0.002	0.300	0.000	0.000	0.000
0.20	1.940	1.459	1.051	0.745	0.530	0.382	0.280	0.208	0.156	0.118	0.089	0.057	0.051	0.038	0.028	0.020	0.003	0.001	0.000	0.000	0.000
0.25	1.908	1.518	1.162	0.884	0.664	0.499	0.377	0.287	0.219	0.168	0.129	0.098	0.074	0.056	0.041	0.029	0.005	0.001	0.000	0.000	0.000
0.30	1.870	1.544	1.242	0.931	0.767	0.597	0.464	0.350	0.280	0.218	0.159	0.130	0.099	0.075	0.055	0.046	0.027	0.001	0.001	0.000	0.000
0.35	1.828	1.547	1.282	1.045	0.842	0.673	0.535	0.425	0.336	0.264	0.207	0.161	0.124	0.094	0.070	0.051	0.009	0.002	0.001	0.000	0.000
0.40	1.782	1.535	1.300	1.085	0.895	0.731	0.593	0.478	0.384	0.306	0.242	0.190	0.147	0.113	0.084	0.062	0.011	0.003	0.001	0.001	0.001
0.45	1.732	1.514	1.303	1.106	0.929	0.772	0.637	0.521	0.423	0.341	0.273	0.216	0.159	0.130	0.098	0.072	0.014	0.003	0.001	0.001	0.001
0.50	1.681	1.484	1.293	1.113	0.948	0.799	0.668	0.553	0.455	0.370	0.299	0.238	0.188	0.146	0.111	0.082	0.016	0.004	0.002	0.001	0.001
0.55	1.628	1.449	1.275	1.110	0.956	0.815	0.688	0.576	0.478	0.393	0.320	0.257	0.204	0.159	0.122	0.091	0.019	0.005	0.002	0.001	0.001
0.60	1.574	1.411	1.251	1.098	0.954	0.821	0.700	0.592	0.495	0.410	0.335	0.272	0.217	0.171	0.132	0.099	0.022	0.005	0.002	0.001	0.001
0.65	1.520	1.370	1.222	1.080	0.946	0.820	0.705	0.600	0.506	0.422	0.349	0.284	0.228	0.180	0.140	0.106	0.025	0.003	0.001	0.001	0.001
0.70	1.467	1.327	1.190	1.058	0.932	0.814	0.704	0.603	0.512	0.430	0.357	0.293	0.237	0.188	0.147	0.112	0.027	0.007	0.003	0.002	0.002
0.75	1.414	1.284	1.157	1.033	0.915	0.803	0.698	0.592	0.514	0.434	0.362	0.299	0.243	0.194	0.152	0.117	0.030	0.008	0.003	0.002	0.002
0.80	1.362	1.241	1.122	1.006	0.894	0.789	0.689	0.597	0.512	0.435	0.365	0.302	0.247	0.199	0.157	0.122	0.033	0.009	0.004	0.002	0.002
0.85	1.312	1.198	1.085	0.977	0.872	0.772	0.675	0.590	0.508	0.433	0.355	0.304	0.250	0.202	0.160	0.125	0.035	0.010	0.004	0.002	0.002
0.90	1.263	1.156	1.051	0.948	0.849	0.754	0.664	0.580	0.502	0.430	0.354	0.304	0.251	0.204	0.163	0.128	0.038	0.011	0.005	0.003	0.003
0.95	1.217	1.116	1.016	0.919	0.825	0.735	0.650	0.559	0.494	0.425	0.351	0.303	0.251	0.205	0.165	0.130	0.040	0.012	0.005	0.003	0.003
1.00	1.172	1.076	0.982	0.890	0.801	0.716	0.634	0.557	0.485	0.418	0.357	0.301	0.250	0.206	0.166	0.132	0.042	0.013	0.005	0.003	0.003
1.50	0.832	0.770	0.710	0.651	0.594	0.539	0.486	0.436	0.388	0.343	0.300	0.251	0.225	0.192	0.163	0.137	0.058	0.024	0.012	0.007	0.007
2.00	0.641	0.596	0.553	0.510	0.469	0.430	0.392	0.355	0.321	0.288	0.257	0.228	0.202	0.177	0.154	0.134	0.056	0.033	0.018	0.011	0.011
2.50	0.530	0.495	0.461	0.428	0.395	0.355	0.335	0.307	0.280	0.255	0.230	0.208	0.186	0.166	0.148	0.131	0.069	0.041	0.024	0.015	0.015
3.00	0.456	0.428	0.400	0.373	0.347	0.322	0.298	0.275	0.252	0.231	0.211	0.192	0.174	0.157	0.142	0.127	0.071	0.045	0.029	0.019	0.019
3.50	0.402	0.378	0.355	0.332	0.310	0.289	0.269	0.249	0.230	0.212	0.195	0.179	0.163	0.149	0.135	0.122	0.071	0.049	0.034	0.023	0.023
4.00	0.358	0.338	0.318	0.298	0.279	0.251	0.244	0.227	0.211	0.195	0.180	0.166	0.155	0.140	0.128	0.115	0.070	0.052	0.038	0.027	0.027
4.50	0.322	0.303	0.286	0.269	0.253	0.237	0.222	0.207	0.193	0.179	0.166	0.154	0.142	0.131	0.120	0.111	0.070	0.064	0.041	0.030	0.030
5.00	0.290	0.274	0.258	0.243	0.229	0.215	0.202	0.189	0.176	0.164	0.153	0.142	0.132	0.122	0.113	0.105	0.070	0.056	0.043	0.033	0.033
5.50	0.262	0.247	0.234	0.220	0.208	0.195	0.184	0.172	0.161	0.151	0.141	0.132	0.123	0.114	0.106	0.099	0.070	0.057	0.045	0.036	0.036
6.00	0.237	0.224	0.212	0.200	0.189	0.178	0.167	0.157	0.148	0.139	0.130	0.122	0.114	0.107	0.100	0.094	0.069	0.058	0.047	0.038	0.038
6.50	0.215	0.204	0.193	0.182	0.172	0.162	0.153	0.144	0.136	0.128	0.120	0.113	0.106	0.100	0.094	0.089	0.059	0.059	0.049	0.040	0.040
7.00	0.196	0.186	0.175	0.166	0.157	0.148	0.140	0.132	0.125	0.118	0.111	0.105	0.099	0.094	0.089	0.085	0.070	0.050	0.050	0.042	0.

ТАБЛИЦА ЗНАЧЕНИЙ ФУНКЦИИ Φ

133

 $h_T/l_3 = 3.015$ $\chi_2 = 0.9$ $h/l_3 = 1.59$

H/l_3	0.00	0.05	0.10	0.15	0.20	0.25	0.30	0.35	0.40	0.45	0.50	0.55	0.60	0.65	0.70	0.75	1.00	2.00	3.00	4.00
0.10	1.989	1.115	0.589	0.333	0.205	0.136	0.096	0.070	0.053	0.041	0.032	0.026	0.021	0.017	0.014	0.011	0.004	0.000	0.000	
0.15	1.976	1.353	0.873	0.572	0.385	0.259	0.196	0.146	0.112	0.088	0.070	0.056	0.045	0.037	0.030	0.025	0.009	0.000	0.000	
0.20	1.958	1.480	1.074	0.770	0.557	0.410	0.308	0.236	0.194	0.146	0.117	0.094	0.077	0.063	0.052	0.043	0.016	0.301	0.000	
0.25	1.935	1.553	1.204	0.921	0.703	0.540	0.420	0.330	0.252	0.211	0.170	0.139	0.114	0.094	0.077	0.064	0.024	0.301	0.038	
0.30	1.908	1.587	1.293	1.033	0.822	0.554	0.522	0.420	0.340	0.277	0.227	0.187	0.154	0.128	0.106	0.088	0.033	0.001	0.000	
0.35	1.878	1.604	1.345	1.114	0.914	0.748	0.613	0.503	0.414	0.342	0.283	0.235	0.196	0.163	0.136	0.113	0.044	0.002	0.001	
0.40	1.844	1.607	1.383	1.171	0.985	0.925	0.689	0.576	0.482	0.403	0.337	0.293	0.237	0.199	0.167	0.140	0.055	0.002	0.001	
0.45	1.808	1.600	1.393	1.209	1.037	0.835	0.753	0.638	0.541	0.458	0.383	0.327	0.277	0.234	0.197	0.166	0.056	0.003	0.001	
0.50	1.770	1.586	1.405	1.234	1.075	0.931	0.803	0.691	0.593	0.507	0.433	0.369	0.314	0.257	0.226	0.191	0.077	0.004	0.001	
0.55	1.730	1.556	1.403	1.247	1.161	0.956	0.843	0.733	0.636	0.549	0.473	0.406	0.348	0.297	0.253	0.215	0.098	0.004	0.001	
0.60	1.689	1.541	1.395	1.252	1.117	0.990	0.874	0.767	0.671	0.585	0.508	0.439	0.378	0.325	0.278	0.238	0.099	0.005	0.001	
0.65	1.647	1.513	1.380	1.250	1.125	1.006	0.895	0.794	0.700	0.614	0.537	0.467	0.405	0.350	0.301	0.258	0.110	0.006	0.001	
0.70	1.604	1.483	1.362	1.242	1.126	1.016	0.911	0.813	0.722	0.638	0.551	0.491	0.427	0.371	0.321	0.276	0.119	0.007	0.003	
0.75	1.562	1.452	1.341	1.230	1.123	1.019	0.920	0.826	0.739	0.657	0.580	0.510	0.447	0.390	0.338	0.292	0.128	0.007	0.003	
0.80	1.519	1.418	1.317	1.215	1.115	1.017	0.924	0.835	0.750	0.670	0.596	0.526	0.462	0.405	0.353	0.306	0.137	0.008	0.002	
0.85	1.477	1.335	1.291	1.197	1.103	1.012	0.924	0.839	0.757	0.680	0.607	0.538	0.475	0.418	0.365	0.318	0.144	0.009	0.004	
0.90	1.435	1.350	1.264	1.176	1.089	1.003	0.920	0.839	0.751	0.686	0.615	0.547	0.485	0.429	0.375	0.328	0.151	0.010	0.004	
0.95	1.395	1.316	1.235	1.154	1.073	0.922	0.913	0.836	0.751	0.689	0.619	0.553	0.492	0.435	0.383	0.336	0.156	0.011	0.005	
1.00	1.355	1.292	1.207	1.131	1.055	0.979	0.904	0.830	0.759	0.689	0.622	0.557	0.497	0.441	0.389	0.342	0.151	0.012	0.005	
1.05	1.014	0.974	0.932	0.892	0.845	0.792	0.753	0.706	0.658	0.610	0.552	0.513	0.457	0.422	0.380	0.341	0.179	0.022	0.010	
1.10	0.730	0.753	0.725	0.595	0.665	0.634	0.602	0.569	0.536	0.502	0.467	0.431	0.395	0.362	0.330	0.299	0.170	0.029	0.015	
1.15	0.625	0.604	0.583	0.551	0.539	0.516	0.492	0.468	0.443	0.418	0.392	0.364	0.337	0.310	0.285	0.251	0.157	0.035	0.020	
1.20	0.521	0.504	0.488	0.470	0.453	0.435	0.417	0.398	0.379	0.350	0.340	0.317	0.295	0.273	0.253	0.233	0.148	0.032	0.016	
1.25	0.448	0.435	0.421	0.407	0.393	0.379	0.364	0.349	0.334	0.319	0.304	0.284	0.255	0.248	0.230	0.213	0.140	0.041	0.019	
1.30	0.395	0.384	0.373	0.361	0.350	0.338	0.325	0.314	0.302	0.289	0.277	0.250	0.244	0.228	0.213	0.198	0.134	0.043	0.031	
1.35	0.355	0.345	0.335	0.326	0.315	0.306	0.295	0.286	0.276	0.266	0.255	0.241	0.225	0.213	0.199	0.186	0.129	0.344	0.033	
1.40	0.322	0.314	0.305	0.297	0.289	0.280	0.272	0.263	0.255	0.246	0.238	0.224	0.211	0.199	0.187	0.175	0.123	0.344	0.026	
1.45	0.295	0.288	0.281	0.273	0.266	0.259	0.251	0.244	0.236	0.229	0.221	0.210	0.198	0.187	0.176	0.155	0.118	0.345	0.028	
1.50	0.272	0.255	0.252	0.253	0.246	0.240	0.233	0.227	0.220	0.213	0.207	0.196	0.185	0.175	0.165	0.156	0.112	0.245	0.037	
1.55	0.252	0.246	0.243	0.234	0.229	0.223	0.217	0.211	0.205	0.199	0.193	0.183	0.174	0.164	0.155	0.146	0.107	0.245	0.031	
1.60	0.234	0.229	0.224	0.218	0.213	0.207	0.202	0.197	0.191	0.186	0.180	0.171	0.162	0.154	0.146	0.138	0.101	0.245	0.032	
1.65	0.218	0.213	0.208	0.203	0.198	0.193	0.189	0.183	0.178	0.173	0.158	0.150	0.152	0.144	0.136	0.129	0.096	0.245	0.033	
1.70	0.204	0.200	0.195	0.190	0.185	0.181	0.175	0.171	0.166	0.162	0.157	0.149	0.142	0.135	0.128	0.121	0.091	0.245	0.034	
1.75	0.191	0.187	0.183	0.178	0.173	0.159	0.164	0.150	0.155	0.151	0.145	0.139	0.132	0.125	0.120	0.113	0.086	0.245	0.034	
1.80	0.176	0.171	0.167	0.163	0.159	0.154	0.149	0.145	0.141</											

ТАБЛИЦА ЗНАЧЕНИЯ ЭНКИПЛ Ф

134

 $h_T/l_3 = 0.013$ $\chi = 0.6$ $h/l_3 = 0.50$

H/l_3	0.00	0.05	0.10	0.15	0.20	0.25	0.30	0.35	0.40	0.45	0.50	0.55	0.60	0.65	0.70	0.75	1.00	2.00	3.00	4.00
0.10	1.252	1.234	0.553	0.302	0.175	0.107	0.069	0.044	0.029	0.019	0.015	0.012	0.010	0.009	0.007	0.006	0.003	0.001	0.000	
0.15	1.211	1.207	0.912	0.506	0.320	0.207	0.134	0.090	0.050	0.042	0.032	0.026	0.022	0.019	0.015	0.014	0.008	0.002	0.000	
0.20	1.150	1.170	0.954	0.561	0.449	0.305	0.209	0.142	0.098	0.069	0.054	0.045	0.033	0.032	0.023	0.024	0.013	0.003	0.001	
0.25	1.182	1.192	1.245	0.754	0.542	0.320	0.275	0.194	0.137	0.100	0.072	0.056	0.055	0.049	0.042	0.037	0.020	0.004	0.001	
0.30	1.204	1.211	1.193	0.927	0.612	0.457	0.334	0.242	0.177	0.132	0.105	0.090	0.077	0.057	0.038	0.051	0.029	0.005	0.001	
0.35	1.182	1.181	1.091	0.351	0.665	0.507	0.381	0.285	0.213	0.164	0.133	0.114	0.099	0.055	0.075	0.066	0.038	0.009	0.002	
0.40	1.152	1.111	1.082	0.375	0.694	0.542	0.412	0.321	0.247	0.194	0.161	0.139	0.121	0.106	0.094	0.083	0.048	0.011	0.002	
0.45	1.143	1.157	1.053	0.375	0.710	0.557	0.443	0.352	0.277	0.223	0.187	0.154	0.144	0.127	0.112	0.100	0.059	0.014	0.003	
0.50	1.111	1.121	1.030	0.970	0.717	0.594	0.472	0.377	0.303	0.249	0.212	0.197	0.159	0.147	0.131	0.117	0.071	0.017	0.003	
0.55	1.176	1.173	1.212	0.959	0.713	0.524	0.487	0.398	0.327	0.272	0.235	0.239	0.186	0.155	0.149	0.134	0.092	0.020	0.004	
0.60	1.188	1.133	1.984	0.844	0.715	0.500	0.416	0.347	0.294	0.255	0.230	0.205	0.195	0.167	0.151	0.094	0.024	0.010	0.005	
0.65	1.234	1.223	0.957	0.829	0.713	0.504	0.510	0.430	0.354	0.313	0.275	0.249	0.225	0.203	0.184	0.167	0.106	0.023	0.011	
0.70	1.194	1.155	0.931	0.913	0.704	0.505	0.517	0.442	0.330	0.330	0.293	0.256	0.242	0.223	0.200	0.183	0.119	0.032	0.013	
0.75	1.139	1.220	0.905	0.797	0.696	0.505	0.523	0.452	0.393	0.349	0.339	0.292	0.253	0.233	0.215	0.197	0.130	0.035	0.015	
0.80	1.097	0.267	0.382	0.792	0.689	0.503	0.527	0.460	0.404	0.358	0.323	0.297	0.272	0.259	0.230	0.211	0.142	0.063	0.017	
0.85	1.056	0.257	0.852	0.757	0.632	0.501	0.530	0.467	0.414	0.370	0.335	0.310	0.285	0.254	0.243	0.225	0.153	0.064	0.019	
0.90	1.023	0.229	0.832	0.753	0.672	0.529	0.531	0.473	0.422	0.380	0.347	0.322	0.299	0.276	0.256	0.237	0.154	0.062	0.021	
0.95	0.991	0.233	0.812	0.739	0.664	0.525	0.532	0.477	0.429	0.389	0.357	0.332	0.309	0.287	0.267	0.248	0.174	0.054	0.023	
1.00	0.951	0.270	0.801	0.726	0.655	0.521	0.532	0.480	0.435	0.397	0.355	0.342	0.319	0.297	0.277	0.259	0.184	0.055	0.025	
1.05	0.753	0.707	0.453	0.521	0.532	0.546	0.512	0.481	0.454	0.429	0.409	0.391	0.374	0.358	0.342	0.327	0.259	0.105	0.030	
1.10	0.626	0.492	0.572	0.545	0.523	0.427	0.475	0.456	0.439	0.423	0.402	0.397	0.384	0.372	0.361	0.349	0.295	0.165	0.075	
1.15	0.543	0.473	0.504	0.485	0.473	0.454	0.443	0.426	0.415	0.404	0.394	0.386	0.377	0.358	0.359	0.350	0.308	0.175	0.051	
1.20	0.480	0.455	0.452	0.443	0.423	0.417	0.407	0.398	0.339	0.382	0.375	0.359	0.362	0.355	0.348	0.342	0.308	0.195	0.121	
1.25	0.431	0.421	0.411	0.402	0.393	0.395	0.379	0.371	0.335	0.360	0.355	0.350	0.345	0.339	0.334	0.329	0.303	0.207	0.137	
1.30	0.393	0.385	0.377	0.370	0.354	0.359	0.352	0.347	0.343	0.339	0.335	0.331	0.327	0.323	0.319	0.315	0.293	0.213	0.143	
1.35	0.361	0.354	0.342	0.343	0.339	0.334	0.329	0.326	0.322	0.319	0.317	0.313	0.313	0.307	0.303	0.300	0.283	0.214	0.137	
1.40	0.334	0.229	0.324	0.320	0.315	0.312	0.307	0.306	0.303	0.301	0.299	0.296	0.294	0.291	0.288	0.285	0.271	0.213	0.162	
1.45	0.313	0.305	0.303	0.299	0.295	0.293	0.291	0.288	0.286	0.284	0.283	0.290	0.278	0.276	0.274	0.271	0.259	0.211	0.139	
1.50	0.290	0.287	0.234	0.281	0.279	0.276	0.274	0.272	0.273	0.269	0.237	0.266	0.264	0.262	0.250	0.258	0.248	0.206	0.156	
1.55	0.272	0.162	0.267	0.269	0.253	0.251	0.259	0.257	0.256	0.255	0.254	0.252	0.250	0.249	0.247	0.246	0.237	0.202	0.156	
1.60	0.256	0.254	0.252	0.250	0.249	0.247	0.245	0.244	0.243	0.242	0.241	0.239	0.239	0.237	0.235	0.234	0.227	0.195	0.159	
1.65	0.242	0.243	0.238	0.237	0.235	0.234	0.233	0.232	0.231	0.230	0.229	0.228	0.227	0.225	0.224	0.223	0.217	0.199	0.163	
1.70	0.222	0.227	0.225	0.225	0.223	0.222	0.221	0.220	0.219	0.219	0.218	0.217	0.216	0.215	0.214	0.213	0.208	0.195	0.150	
1.75	0.217	0.216	0.215	0.214	0.213	0.212	0.211	0.210	0.209	0.209	0.208	0.207	0.205	0.205	0.204	0.199	0.179	0.157	0.135	
1.80	0.207	0.203	0.205	0.204																

ТАБЛИЦА ЗНАЧЕНИЙ ФУНКЦИИ Φ

135

 $h_r/l_3 = 0.015$ $K = 0.6$ $h/l_3 = 1.00$ ~~H/l_3~~
 ~~y/l_3~~

	0.00	0.05	0.10	0.15	0.20	0.25	0.30	0.35	0.40	0.45	0.50	0.55	0.60	0.65	0.70	0.75	1.00	2.00	3.00	4.00
0.10	1.986	1.111	0.585	0.329	0.201	0.132	0.092	0.066	0.049	0.037	0.028	0.022	0.017	0.013	0.011	0.008	0.003	0.001	0.000	
0.15	1.270	1.346	0.873	0.563	0.376	0.250	0.185	0.137	0.103	0.078	0.051	0.047	0.037	0.029	0.023	0.018	0.007	0.001	0.000	
0.20	1.247	1.457	1.060	0.755	0.541	0.323	0.291	0.220	0.158	0.130	0.102	0.080	0.063	0.030	0.040	0.032	0.012	0.002	0.001	
0.25	1.913	1.530	1.183	0.899	0.679	0.516	0.395	0.305	0.237	0.186	0.147	0.117	0.093	0.074	0.059	0.048	0.019	0.034	0.031	0.001
0.30	1.985	1.551	1.260	1.001	0.759	0.620	0.489	0.385	0.306	0.244	0.195	0.156	0.125	0.101	0.081	0.065	0.026	0.005	0.002	0.001
0.35	1.847	1.550	1.307	1.072	0.871	0.704	0.569	0.458	0.339	0.299	0.242	0.196	0.159	0.129	0.104	0.084	0.035	0.007	0.003	0.001
0.40	1.806	1.554	1.332	1.119	0.931	0.759	0.633	0.520	0.426	0.349	0.286	0.234	0.191	0.155	0.127	0.104	0.044	0.010	0.034	0.002
0.45	1.762	1.548	1.341	1.148	0.973	0.919	0.685	0.571	0.475	0.394	0.326	0.259	0.222	0.183	0.150	0.124	0.054	0.012	0.005	0.002
0.50	1.716	1.524	1.339	1.162	1.000	0.954	0.725	0.612	0.515	0.432	0.361	0.301	0.251	0.208	0.172	0.143	0.054	0.015	0.006	0.003
0.55	1.668	1.495	1.327	1.166	1.015	0.978	0.754	0.644	0.548	0.464	0.392	0.330	0.276	0.231	0.193	0.161	0.074	0.018	0.037	0.003
0.60	1.620	1.463	1.300	1.161	1.021	0.922	0.774	0.668	0.574	0.491	0.418	0.354	0.300	0.252	0.212	0.179	0.085	0.021	0.008	0.004
0.65	1.571	1.428	1.287	1.150	1.020	0.929	0.787	0.685	0.594	0.512	0.439	0.375	0.320	0.271	0.230	0.195	0.096	0.024	0.009	0.000
0.70	1.522	1.391	1.261	1.135	1.014	0.930	0.794	0.697	0.608	0.528	0.455	0.393	0.337	0.288	0.246	0.218	0.106	0.027	0.011	0.000
0.75	1.474	1.353	1.233	1.116	1.003	0.926	0.795	0.703	0.618	0.540	0.470	0.407	0.352	0.303	0.260	0.223	0.116	0.031	0.012	0.006
0.80	1.426	1.314	1.203	1.094	0.989	0.938	0.794	0.705	0.623	0.548	0.480	0.419	0.364	0.315	0.273	0.238	0.126	0.034	0.014	0.007
0.85	1.380	1.276	1.172	1.071	0.972	0.878	0.788	0.704	0.626	0.554	0.488	0.428	0.374	0.326	0.284	0.247	0.136	0.038	0.016	0.008
0.90	1.335	1.233	1.141	1.046	0.954	0.855	0.781	0.701	0.626	0.557	0.493	0.435	0.382	0.335	0.293	0.256	0.145	0.042	0.017	0.009
0.95	1.291	1.201	1.110	1.022	0.935	0.851	0.771	0.695	0.624	0.557	0.496	0.440	0.389	0.342	0.301	0.266	0.154	0.046	0.019	0.010
1.00	1.249	1.164	1.080	0.996	0.915	0.836	0.760	0.688	0.620	0.557	0.493	0.443	0.394	0.349	0.309	0.273	0.152	0.050	0.021	0.011
1.50	0.918	0.869	0.812	0.771	0.723	0.676	0.531	0.587	0.545	0.505	0.467	0.431	0.397	0.366	0.337	0.311	0.220	0.089	0.041	0.022
2.00	0.716	0.583	0.651	0.619	0.588	0.557	0.527	0.498	0.471	0.444	0.419	0.395	0.372	0.351	0.331	0.312	0.245	0.121	0.053	0.036
2.50	0.590	0.566	0.542	0.520	0.497	0.476	0.455	0.434	0.415	0.396	0.378	0.351	0.345	0.329	0.315	0.302	0.251	0.144	0.083	0.050
3.00	0.503	0.485	0.463	0.450	0.434	0.417	0.402	0.387	0.372	0.358	0.345	0.332	0.320	0.309	0.298	0.288	0.249	0.159	0.099	0.053
3.50	0.440	0.425	0.412	0.399	0.386	0.373	0.361	0.349	0.338	0.327	0.317	0.307	0.298	0.289	0.281	0.273	0.243	0.158	0.112	0.075
4.00	0.392	0.381	0.372	0.359	0.349	0.338	0.329	0.319	0.310	0.302	0.294	0.286	0.279	0.272	0.265	0.259	0.236	0.173	0.122	0.055
4.50	0.354	0.344	0.335	0.327	0.318	0.310	0.302	0.295	0.287	0.281	0.274	0.258	0.262	0.256	0.251	0.246	0.228	0.175	0.129	0.093
5.00	0.323	0.315	0.307	0.300	0.293	0.286	0.280	0.274	0.238	0.262	0.257	0.252	0.247	0.243	0.238	0.235	0.220	0.174	0.153	0.100
5.50	0.297	0.293	0.284	0.278	0.272	0.256	0.261	0.256	0.251	0.246	0.242	0.238	0.234	0.230	0.227	0.224	0.212	0.173	0.156	0.105
6.00	0.275	0.273	0.264	0.259	0.254	0.250	0.245	0.241	0.237	0.233	0.229	0.226	0.222	0.219	0.217	0.214	0.205	0.171	0.138	0.130
6.50	0.257	0.252	0.247	0.243	0.239	0.235	0.231	0.227	0.224	0.221	0.218	0.215	0.212	0.209	0.207	0.205	0.198	0.158	0.138	0.11
7.00	0.241	0.237	0.233	0.229	0.225	0.222	0.219	0.216	0.213	0.210	0.207	0.205	0.203	0.201	0.199	0.197	0.191	0.154	0.138	0.11
7.50	0.227	0.223	0.220	0.217	0.214	0.211	0.209	0.205	0.203	0.200	0.193	0.196	0.194	0.192	0.191	0.189	0.194	0.151	0.137	0.115
8.00	0.215	0.213	0.209	0.206	0.203	0.201</td														

ТАБЛИЦА ЗНАЧЕНИЙ ФУНКЦИИ Φ

136

 $h/l_3 = 3.015$ $K = 0.6$ $h/l_3 = 1.50$

	0.00	0.05	0.10	0.15	0.20	0.25	0.30	0.35	0.40	0.45	0.50	0.55	0.60	0.65	0.70	0.75	1.00	2.00	3.00	4.00
0.10	1.993	1.115	0.589	0.333	0.205	0.137	0.095	0.071	0.054	0.042	0.033	0.027	0.022	0.018	0.015	0.012	0.005	0.001	0.000	0.000
0.15	1.977	1.354	0.872	0.573	0.385	0.270	0.197	0.148	0.114	0.089	0.071	0.058	0.047	0.039	0.032	0.027	0.012	0.001	0.000	0.000
0.20	1.959	1.481	1.075	0.772	0.553	0.411	0.310	0.238	0.197	0.149	0.120	0.098	0.080	0.067	0.056	0.047	0.020	0.002	0.001	0.000
0.25	1.937	1.552	1.205	0.924	0.706	0.543	0.423	0.333	0.256	0.215	0.175	0.144	0.119	0.099	0.083	0.070	0.031	0.004	0.001	0.001
0.30	1.911	1.590	1.293	1.036	0.825	0.659	0.527	0.425	0.345	0.283	0.233	0.194	0.162	0.136	0.114	0.097	0.043	0.005	0.002	0.001
0.35	1.881	1.608	1.350	1.113	0.919	0.754	0.619	0.509	0.421	0.350	0.292	0.245	0.205	0.174	0.147	0.125	0.057	0.007	0.005	0.001
0.40	1.849	1.612	1.385	1.175	0.991	0.832	0.697	0.584	0.491	0.413	0.348	0.295	0.250	0.213	0.181	0.155	0.071	0.009	0.003	0.002
0.45	1.813	1.606	1.405	1.216	1.045	0.894	0.762	0.649	0.553	0.471	0.401	0.342	0.293	0.251	0.215	0.185	0.087	0.011	0.004	0.002
0.50	1.776	1.593	1.413	1.242	1.085	0.942	0.815	0.703	0.606	0.522	0.450	0.387	0.333	0.287	0.248	0.214	0.102	0.014	0.005	0.003
0.55	1.737	1.574	1.412	1.258	1.112	0.978	0.857	0.748	0.652	0.567	0.493	0.427	0.371	0.322	0.279	0.242	0.118	0.017	0.006	0.003
0.60	1.697	1.551	1.405	1.254	1.130	1.035	0.889	0.785	0.693	0.606	0.530	0.453	0.405	0.353	0.308	0.268	0.133	0.019	0.007	0.004
0.65	1.655	1.524	1.393	1.264	1.140	1.023	0.914	0.813	0.721	0.638	0.553	0.495	0.435	0.382	0.335	0.293	0.149	0.022	0.009	0.004
0.70	1.615	1.496	1.376	1.258	1.143	1.034	0.931	0.835	0.746	0.665	0.590	0.522	0.462	0.407	0.359	0.318	0.153	0.023	0.010	0.005
0.75	1.574	1.465	1.355	1.247	1.142	1.040	0.943	0.851	0.756	0.686	0.613	0.545	0.485	0.430	0.380	0.338	0.177	0.029	0.011	0.006
0.80	1.533	1.434	1.334	1.234	1.135	1.040	0.949	0.862	0.780	0.703	0.631	0.565	0.504	0.449	0.399	0.354	0.190	0.032	0.013	0.006
0.85	1.492	1.402	1.313	1.217	1.125	1.037	0.951	0.869	0.790	0.716	0.645	0.580	0.520	0.466	0.416	0.370	0.202	0.035	0.014	0.007
0.90	1.452	1.369	1.284	1.199	1.114	1.031	0.950	0.871	0.796	0.725	0.657	0.593	0.534	0.480	0.430	0.384	0.214	0.039	0.016	0.008
0.95	1.412	1.336	1.259	1.179	1.100	1.022	0.945	0.871	0.799	0.730	0.664	0.602	0.544	0.491	0.442	0.396	0.224	0.043	0.018	0.009
1.00	1.374	1.303	1.231	1.157	1.084	1.010	0.938	0.858	0.799	0.733	0.670	0.609	0.553	0.500	0.451	0.407	0.233	0.047	0.019	0.010
1.50	1.044	1.208	0.970	0.930	0.890	0.848	0.805	0.763	0.719	0.676	0.632	0.559	0.548	0.508	0.471	0.435	0.285	0.093	0.038	0.020
2.00	0.816	0.793	0.769	0.743	0.717	0.690	0.662	0.534	0.605	0.575	0.545	0.515	0.485	0.457	0.480	0.408	0.290	0.112	0.058	0.033
2.50	0.561	0.544	0.527	0.609	0.590	0.571	0.551	0.531	0.510	0.489	0.467	0.445	0.424	0.403	0.383	0.364	0.278	0.132	0.075	0.045
3.00	0.554	0.541	0.520	0.514	0.500	0.485	0.470	0.455	0.439	0.423	0.407	0.390	0.374	0.358	0.343	0.328	0.283	0.144	0.098	0.057
3.50	0.477	0.457	0.455	0.445	0.434	0.422	0.413	0.398	0.386	0.374	0.351	0.348	0.336	0.323	0.311	0.300	0.248	0.151	0.101	0.057
4.00	0.420	0.412	0.403	0.394	0.384	0.375	0.365	0.356	0.346	0.336	0.326	0.315	0.305	0.295	0.285	0.276	0.235	0.154	0.109	0.076
4.50	0.376	0.359	0.361	0.353	0.345	0.338	0.330	0.322	0.314	0.305	0.297	0.288	0.280	0.272	0.264	0.258	0.222	0.155	0.114	0.083
5.00	0.340	0.334	0.323	0.321	0.315	0.308	0.301	0.294	0.288	0.281	0.274	0.256	0.259	0.252	0.246	0.239	0.211	0.154	0.118	0.089
5.50	0.311	0.306	0.303	0.295	0.289	0.283	0.277	0.272	0.266	0.260	0.254	0.247	0.241	0.235	0.230	0.224	0.200	0.152	0.120	0.093
6.00	0.287	0.232	0.277	0.272	0.267	0.252	0.257	0.252	0.247	0.242	0.237	0.231	0.226	0.221	0.216	0.211	0.191	0.150	0.122	0.097
6.50	0.266	0.262	0.253	0.253	0.249	0.245	0.240	0.236	0.231	0.226	0.222	0.217	0.213	0.208	0.204	0.200	0.183	0.147	0.122	0.099
7.00	0.249	0.245	0.241	0.237	0.233	0.229	0.225	0.221	0.217	0.213	0.209	0.205	0.201	0.197	0.193	0.193	0.175	0.145	0.122	0.101
7.50	0.233	0.230	0.225	0.223	0.219	0.216	0.212	0.208	0.205	0.201	0.197	0.194	0.190	0.187	0.184	0.181	0.168	0.142	0.121	0.102
8.00	0.220	0.216	0.213	0.210	0.207	0.204	0.203	0.197</												

ТАБЛИЦА ЗНАЧЕНИЙ ФУНКЦИИ Φ

137

 $h/l_2 = 0.015$ $K = 0.3$ $h/l_2 = 0.50$

H/l_2	0.00	0.05	0.10	0.15	0.20	0.25	0.30	0.35	0.40	0.45	0.50	0.55	0.60	0.65	0.70	0.75	1.00	2.00	3.00	4.00
y/l_2	:	:	:	:	:	:	:	:	:	:	:	:	:	:	:	:	:	:	:	:
0.10	1.975	1.100	0.574	0.318	0.191	0.123	0.083	0.058	0.042	0.032	0.025	0.020	0.017	0.014	0.012	0.010	0.006	0.001	0.000	0.000
0.15	1.945	1.322	0.847	0.541	0.355	0.240	0.168	0.120	0.089	0.068	0.054	0.044	0.037	0.031	0.027	0.023	0.012	0.001	0.000	0.000
0.20	1.906	1.428	1.022	0.719	0.506	0.381	0.262	0.193	0.146	0.113	0.091	0.075	0.063	0.054	0.046	0.040	0.022	0.004	0.002	0.001
0.25	1.861	1.475	1.130	0.848	0.631	0.471	0.354	0.269	0.207	0.163	0.133	0.111	0.094	0.081	0.070	0.061	0.033	0.007	0.022	0.001
0.30	1.812	1.493	1.193	0.937	0.728	0.554	0.437	0.341	0.259	0.216	0.178	0.151	0.129	0.111	0.096	0.084	0.066	0.010	0.004	0.002
0.35	1.763	1.435	1.227	0.997	0.800	0.539	0.509	0.407	0.328	0.268	0.224	0.192	0.153	0.143	0.123	0.110	0.062	0.013	0.005	0.002
0.40	1.708	1.459	1.242	1.035	0.853	0.698	0.569	0.465	0.332	0.318	0.270	0.233	0.202	0.176	0.155	0.138	0.078	0.017	0.006	0.003
0.45	1.655	1.445	1.245	1.058	0.890	0.744	0.619	0.515	0.431	0.364	0.313	0.273	0.239	0.210	0.185	0.164	0.096	0.021	0.008	0.004
0.50	1.604	1.419	1.232	1.070	0.916	0.779	0.660	0.559	0.475	0.406	0.353	0.310	0.274	0.242	0.215	0.192	0.114	0.026	0.010	0.005
0.55	1.555	1.382	1.223	1.074	0.933	0.805	0.692	0.595	0.513	0.445	0.390	0.346	0.307	0.274	0.245	0.219	0.132	0.051	0.012	0.006
0.60	1.503	1.353	1.213	1.073	0.943	0.825	0.719	0.525	0.546	0.479	0.424	0.379	0.339	0.304	0.273	0.246	0.151	0.056	0.014	0.007
0.65	1.462	1.327	1.195	1.068	0.949	0.839	0.739	0.651	0.574	0.509	0.454	0.409	0.358	0.332	0.300	0.271	0.178	0.042	0.016	0.006
0.70	1.419	1.297	1.175	1.060	0.950	0.848	0.755	0.671	0.598	0.535	0.481	0.436	0.395	0.358	0.325	0.295	0.189	0.047	0.018	0.009
0.75	1.378	1.255	1.157	1.050	0.949	0.854	0.767	0.588	0.618	0.557	0.505	0.450	0.419	0.382	0.349	0.318	0.207	0.054	0.021	0.010
0.80	1.339	1.237	1.135	1.039	0.945	0.857	0.776	0.702	0.635	0.577	0.526	0.482	0.441	0.404	0.370	0.340	0.225	0.060	0.024	0.012
0.85	1.302	1.203	1.115	1.026	0.948	0.858	0.782	0.712	0.649	0.593	0.544	0.501	0.451	0.424	0.390	0.359	0.242	0.066	0.026	0.013
0.90	1.267	1.181	1.096	1.013	0.933	0.857	0.785	0.720	0.660	0.607	0.560	0.517	0.473	0.442	0.408	0.378	0.258	0.073	0.029	0.014
0.95	1.233	1.154	1.076	0.992	0.925	0.854	0.788	0.726	0.659	0.618	0.573	0.532	0.494	0.453	0.425	0.394	0.274	0.090	0.032	0.016
1.00	1.201	1.123	1.055	0.985	0.915	0.850	0.788	0.750	0.676	0.628	0.584	0.544	0.507	0.472	0.440	0.409	0.288	0.087	0.033	0.018
1.50	0.952	0.714	0.879	0.843	0.808	0.773	0.740	0.707	0.676	0.647	0.619	0.593	0.567	0.542	0.518	0.494	0.389	0.153	0.070	0.056
2.00	0.736	0.755	0.745	0.724	0.704	0.684	0.664	0.544	0.625	0.607	0.593	0.572	0.555	0.538	0.521	0.505	0.426	0.206	0.105	0.058
2.50	0.568	0.555	0.542	0.629	0.616	0.604	0.591	0.577	0.555	0.543	0.531	0.520	0.508	0.495	0.485	0.427	0.232	0.135	0.080	0.040
3.00	0.572	0.571	0.562	0.554	0.545	0.537	0.528	0.520	0.512	0.504	0.495	0.488	0.480	0.471	0.463	0.455	0.413	0.252	0.160	0.100
3.50	0.511	0.505	0.499	0.493	0.487	0.481	0.475	0.470	0.464	0.458	0.452	0.447	0.441	0.435	0.429	0.423	0.391	0.270	0.178	0.111
4.00	0.456	0.452	0.443	0.444	0.439	0.435	0.431	0.427	0.422	0.418	0.414	0.410	0.405	0.401	0.395	0.392	0.368	0.271	0.189	0.131
4.50	0.412	0.402	0.405	0.403	0.400	0.396	0.393	0.390	0.387	0.384	0.381	0.377	0.374	0.371	0.367	0.364	0.345	0.237	0.196	0.141
5.00	0.375	0.373	0.371	0.368	0.366	0.353	0.361	0.359	0.356	0.354	0.351	0.349	0.346	0.344	0.341	0.338	0.324	0.230	0.199	0.149
5.50	0.345	0.343	0.341	0.339	0.337	0.335	0.333	0.331	0.329	0.328	0.325	0.324	0.322	0.320	0.318	0.315	0.304	0.252	0.199	0.154
6.00	0.318	0.317	0.315	0.314	0.312	0.311	0.309	0.308	0.306	0.305	0.303	0.302	0.300	0.298	0.297	0.295	0.286	0.243	0.198	0.157
5.50	0.295	0.294	0.293	0.292	0.291	0.290	0.288	0.287	0.286	0.285	0.284	0.282	0.281	0.280	0.278	0.277	0.259	0.234	0.195	0.158
7.00	0.274	0.275	0.274	0.273	0.272	0.271	0.270	0.269	0.268	0.267	0.266	0.265	0.264	0.263	0.262	0.260	0.254	0.224	0.191	0.158
7.50	0.259	0.258	0.257	0.256	0.255	0.254	0.253	0.252	0.251	0.250	0.249	0.249	0.248	0.247	0.246	0.241	0.215	0.196	0.157	0.137
8.00	0.243	0.243	0.242	0.241	0.241	0.240	0.239	0.238	0.238	0.237	0.235	0.236	0.235	0.234	0.233	0.233	0.228	0.207	0.181	0.155
8.50	0.230	0.229	0.228	0.227	0.227	0.226	0.226	0.225	0.224	0.224	0.223	0.223	0.222	0.221	0.221	0.217	0.193	0.175	0.153	0.133
9.00	0.217	0.217	0.215	0.216	0.215	0.215	0.214	0.214	0.213	0.213	0.212	0.212	0.211	0.211	0.210	0.210	0.206	0.191	0.171	0.151
9.50	0.206	0.206	0.205	0.205	0.205	0.204	0.204	0.203	0.203	0.203	0.202	0.202	0.201	0.201	0.200	0.200	0.197	0.193	0.156	0.148
10.00	0.196	0.196	0.195	0.195	0.195	0.195	0.194	0.194	0.194	0.193	0.193	0.192	0.192	0.191	0.191	0.191	0.188	0.176	0.151	0.145

ТАБЛИЦА ЗНАЧЕНИЙ ФУНКЦИИ Φ

138

 $h_T/l_0 = 0.015$ $\Re = 0.3$ $h/l_0 = 1.00$ ~~H/l_0~~
 ~~y/l_0~~

	0.00	0.05	0.10	0.15	0.20	0.25	0.30	0.35	0.40	0.45	0.50	0.55	0.60	0.65	0.70	0.75	1.00	2.00	3.00	4.00
0.10	1.988	1.114	0.587	0.331	0.204	0.135	0.094	0.069	0.052	0.040	0.031	0.025	0.020	0.017	0.014	0.011	0.005	0.001	0.000	
0.15	1.974	1.350	0.875	0.569	0.382	0.256	0.193	0.144	0.110	0.085	0.058	0.054	0.044	0.036	0.030	0.025	0.012	0.002	0.000	
0.20	1.954	1.475	1.062	0.765	0.551	0.404	0.303	0.231	0.180	0.142	0.114	0.092	0.075	0.062	0.052	0.043	0.021	0.004	0.001	
0.25	1.929	1.543	1.197	0.914	0.695	0.532	0.412	0.323	0.256	0.205	0.156	0.136	0.112	0.093	0.078	0.065	0.032	0.006	0.001	
0.30	1.900	1.573	1.280	1.022	0.811	0.643	0.512	0.410	0.331	0.270	0.221	0.182	0.152	0.127	0.107	0.090	0.045	0.009	0.002	
0.35	1.868	1.592	1.333	1.100	0.900	0.735	0.599	0.490	0.403	0.333	0.275	0.230	0.193	0.153	0.138	0.117	0.059	0.012	0.002	
0.40	1.832	1.593	1.364	1.154	0.968	0.808	0.673	0.561	0.458	0.392	0.329	0.277	0.234	0.193	0.170	0.145	0.075	0.015	0.003	
0.45	1.793	1.583	1.383	1.193	1.017	0.955	0.734	0.621	0.526	0.446	0.378	0.322	0.274	0.233	0.202	0.174	0.091	0.020	0.007	
0.50	1.753	1.555	1.384	1.211	1.052	0.939	0.782	0.671	0.576	0.493	0.423	0.353	0.313	0.269	0.233	0.202	0.109	0.024	0.004	
0.55	1.711	1.543	1.372	1.222	1.075	0.941	0.820	0.712	0.618	0.535	0.463	0.401	0.348	0.302	0.263	0.229	0.125	0.029	0.011	
0.60	1.668	1.517	1.362	1.225	1.090	0.954	0.849	0.745	0.653	0.571	0.498	0.435	0.380	0.335	0.291	0.256	0.144	0.034	0.013	
0.65	1.624	1.438	1.353	1.222	1.095	0.979	0.873	0.771	0.681	0.600	0.529	0.465	0.410	0.361	0.318	0.281	0.152	0.039	0.015	
0.70	1.581	1.457	1.333	1.213	1.097	0.937	0.885	0.790	0.704	0.625	0.555	0.492	0.436	0.386	0.342	0.304	0.180	0.044	0.017	
0.75	1.537	1.424	1.311	1.200	1.093	0.991	0.894	0.804	0.721	0.645	0.575	0.514	0.458	0.400	0.365	0.328	0.197	0.050	0.019	
0.80	1.495	1.391	1.287	1.195	1.085	0.920	0.892	0.814	0.734	0.661	0.594	0.534	0.478	0.429	0.385	0.346	0.213	0.056	0.011	
0.85	1.457	1.357	1.262	1.157	1.075	0.985	0.903	0.819	0.744	0.674	0.609	0.550	0.495	0.447	0.403	0.364	0.229	0.052	0.012	
0.90	1.411	1.324	1.235	1.148	1.062	0.978	0.898	0.822	0.750	0.683	0.621	0.563	0.511	0.463	0.419	0.380	0.244	0.058	0.013	
0.95	1.371	1.290	1.208	1.127	1.047	0.959	0.894	0.822	0.754	0.690	0.630	0.574	0.523	0.478	0.434	0.395	0.259	0.075	0.015	
1.00	1.332	1.257	1.182	1.105	1.031	0.958	0.889	0.820	0.755	0.694	0.635	0.583	0.533	0.486	0.446	0.408	0.272	0.081	0.015	
1.05	1.315	0.977	0.937	0.897	0.858	0.818	0.772	0.740	0.702	0.665	0.630	0.596	0.563	0.532	0.502	0.474	0.353	0.142	0.055	
1.10	0.809	0.735	0.762	0.738	0.714	0.691	0.567	0.544	0.520	0.598	0.575	0.554	0.532	0.512	0.492	0.473	0.393	0.191	0.097	
1.15	0.671	0.556	0.543	0.625	0.609	0.524	0.572	0.563	0.548	0.533	0.519	0.504	0.490	0.473	0.463	0.450	0.392	0.223	0.126	
1.20	0.574	0.553	0.553	0.542	0.531	0.521	0.510	0.499	0.489	0.479	0.458	0.458	0.448	0.439	0.429	0.420	0.378	0.241	0.148	
1.25	0.502	0.495	0.482	0.479	0.471	0.453	0.455	0.448	0.440	0.433	0.426	0.418	0.411	0.404	0.397	0.390	0.359	0.249	0.165	
1.30	0.447	0.441	0.435	0.429	0.423	0.418	0.412	0.406	0.400	0.395	0.389	0.384	0.378	0.373	0.358	0.363	0.339	0.250	0.175	
1.35	0.403	0.393	0.394	0.399	0.385	0.390	0.375	0.371	0.357	0.363	0.358	0.354	0.350	0.346	0.342	0.338	0.320	0.247	0.182	
1.40	0.367	0.363	0.352	0.356	0.352	0.349	0.345	0.342	0.338	0.335	0.332	0.328	0.325	0.322	0.319	0.316	0.301	0.242	0.185	
1.45	0.337	0.334	0.332	0.328	0.325	0.322	0.319	0.317	0.314	0.311	0.309	0.306	0.303	0.301	0.298	0.296	0.284	0.235	0.185	
1.50	0.311	0.307	0.305	0.304	0.302	0.229	0.297	0.295	0.293	0.290	0.288	0.286	0.284	0.282	0.280	0.278	0.258	0.227	0.185	
1.55	0.287	0.287	0.285	0.283	0.281	0.280	0.278	0.276	0.274	0.272	0.270	0.259	0.257	0.255	0.263	0.262	0.254	0.220	0.183	
1.60	0.270	0.260	0.267	0.265	0.264	0.252	0.261	0.259	0.257	0.256	0.254	0.253	0.252	0.250	0.249	0.247	0.241	0.212	0.180	
1.65	0.257	0.252	0.251	0.249	0.248	0.247	0.245	0.244	0.243	0.242	0.240	0.239	0.238	0.237	0.235	0.234	0.229	0.204	0.175	
1.70	0.239	0.230	0.235	0.235	0.234	0.233	0.232	0.231	0.230	0.229	0.228	0.226	0.225	0.224	0.223	0.222	0.218	0.195	0.172	
1.75	0.226	0.225	0.224	0.223	0.222	0.221	0.220	0.219	0.218	0.217	0.216	0.215	0.214	0.213	0.212	0.208	0.189	0.169	0.145	
1.80	0.214	0.213	0.212	0.211	0.211	0.														

ТАБЛИЦА ЗНАЧЕНИЙ ФУНКЦИИ Φ

139

 $h_T/l_s = 0.015$ $\chi = 0.3$ $h/l_s = 1.50$

H/l_s	0.00	0.05	0.10	0.15	0.20	0.25	0.30	0.35	0.40	0.45	0.50	0.55	0.60	0.65	0.70	0.75	1.00	2.00	3.00	4.00
0.10	1.393	1.115	0.582	0.333	0.205	0.137	0.097	0.071	0.054	0.042	0.034	0.027	0.022	0.019	0.016	0.013	0.006	0.001	0.000	0.000
0.15	1.277	1.354	0.579	0.573	0.387	0.272	0.193	0.149	0.115	0.091	0.073	0.059	0.049	0.041	0.035	0.029	0.014	0.002	0.001	0.000
0.20	1.368	1.432	1.077	0.773	0.560	0.413	0.312	0.241	0.139	0.151	0.123	0.131	0.084	0.070	0.059	0.051	0.025	0.004	0.001	0.001
0.25	1.339	1.553	1.203	0.926	0.708	0.546	0.425	0.337	0.270	0.219	0.180	0.149	0.125	0.105	0.089	0.076	0.038	0.006	0.002	0.001
0.30	1.317	1.593	1.296	1.040	0.829	0.652	0.531	0.430	0.351	0.289	0.240	0.201	0.159	0.144	0.123	0.106	0.053	0.009	0.003	0.001
0.35	1.284	1.512	1.354	1.123	0.924	0.759	0.625	0.516	0.429	0.358	0.301	0.254	0.215	0.195	0.159	0.137	0.070	0.012	0.004	0.002
0.40	1.253	1.517	1.393	1.132	0.993	0.839	0.705	0.593	0.500	0.423	0.350	0.307	0.263	0.227	0.196	0.170	0.058	0.015	0.006	0.003
0.45	1.219	1.512	1.411	1.224	1.053	0.903	0.772	0.660	0.554	0.484	0.415	0.358	0.309	0.268	0.233	0.204	0.107	0.019	0.007	0.003
0.50	1.282	1.530	1.421	1.251	1.094	0.953	0.827	0.716	0.621	0.538	0.467	0.405	0.353	0.308	0.270	0.237	0.127	0.025	0.009	0.004
0.55	1.245	1.592	1.422	1.253	1.124	0.991	0.871	0.754	0.669	0.586	0.513	0.449	0.394	0.345	0.305	0.269	0.147	0.028	0.013	0.005
0.60	1.206	1.551	1.415	1.276	1.143	1.020	0.905	0.803	0.710	0.627	0.554	0.489	0.432	0.382	0.338	0.300	0.167	0.033	0.012	0.006
0.65	1.167	1.535	1.405	1.278	1.155	1.040	0.933	0.834	0.744	0.663	0.539	0.524	0.466	0.415	0.369	0.329	0.187	0.038	0.014	0.007
0.70	1.127	1.507	1.390	1.274	1.161	1.053	0.952	0.858	0.772	0.692	0.520	0.555	0.495	0.444	0.397	0.356	0.207	0.043	0.016	0.008
0.75	1.087	1.481	1.372	1.265	1.161	1.051	0.965	0.877	0.794	0.717	0.545	0.592	0.523	0.471	0.423	0.381	0.225	0.049	0.019	0.009
0.80	1.047	1.451	1.352	1.254	1.158	1.054	0.975	0.891	0.811	0.737	0.668	0.605	0.547	0.494	0.446	0.408	0.243	0.055	0.021	0.010
0.85	1.008	1.412	1.322	1.239	1.150	1.054	0.980	0.900	0.824	0.753	0.685	0.624	0.567	0.515	0.467	0.424	0.260	0.050	0.024	0.012
0.90	1.469	1.383	1.305	1.223	1.140	1.050	0.981	0.906	0.833	0.765	0.700	0.640	0.584	0.533	0.485	0.442	0.276	0.063	0.025	0.013
0.95	1.431	1.357	1.281	1.205	1.128	1.053	0.972	0.908	0.839	0.774	0.712	0.653	0.599	0.548	0.501	0.458	0.291	0.073	0.029	0.014
1.00	1.394	1.323	1.256	1.185	1.114	1.044	0.975	0.907	0.842	0.780	0.720	0.663	0.610	0.561	0.515	0.472	0.305	0.079	0.032	0.016
1.10	1.077	1.244	1.010	0.974	0.939	0.900	0.862	0.824	0.785	0.746	0.708	0.570	0.633	0.598	0.564	0.531	0.390	0.138	0.052	0.033
1.20	0.956	0.837	0.917	0.796	0.774	0.752	0.729	0.705	0.681	0.656	0.631	0.606	0.582	0.558	0.534	0.512	0.408	0.184	0.093	0.052
1.30	0.703	0.590	0.677	0.664	0.649	0.635	0.612	0.503	0.537	0.571	0.554	0.537	0.520	0.504	0.487	0.471	0.397	0.214	0.120	0.071
1.40	0.595	0.536	0.575	0.567	0.557	0.546	0.535	0.524	0.513	0.501	0.489	0.477	0.465	0.453	0.442	0.430	0.376	0.231	0.142	0.059
1.50	0.515	0.503	0.501	0.494	0.487	0.479	0.471	0.453	0.454	0.446	0.437	0.428	0.419	0.410	0.402	0.393	0.353	0.237	0.157	0.104
1.60	0.455	0.450	0.444	0.439	0.433	0.427	0.421	0.414	0.408	0.401	0.395	0.388	0.381	0.374	0.368	0.361	0.330	0.238	0.157	0.116
1.70	0.406	0.403	0.392	0.394	0.390	0.385	0.380	0.375	0.370	0.365	0.360	0.354	0.349	0.344	0.339	0.334	0.310	0.235	0.173	0.125
1.80	0.369	0.353	0.362	0.359	0.355	0.351	0.347	0.343	0.339	0.335	0.331	0.327	0.322	0.318	0.314	0.310	0.291	0.230	0.175	0.132
1.90	0.336	0.333	0.332	0.329	0.326	0.323	0.320	0.316	0.313	0.310	0.306	0.303	0.299	0.296	0.293	0.289	0.274	0.223	0.177	0.137
2.00	0.312	0.302	0.307	0.304	0.302	0.299	0.295	0.294	0.291	0.288	0.285	0.282	0.279	0.277	0.274	0.271	0.258	0.215	0.176	0.140
2.10	0.289	0.287	0.285	0.283	0.281	0.279	0.275	0.274	0.272	0.269	0.257	0.254	0.252	0.250	0.257	0.255	0.244	0.209	0.174	0.141
2.20	0.273	0.268	0.265	0.264	0.263	0.251	0.259	0.257	0.255	0.253	0.251	0.249	0.247	0.245	0.243	0.241	0.232	0.202	0.171	0.142
2.30	0.253	0.251	0.250	0.249	0.248	0.247	0.245	0.243	0.242	0.240	0.238	0.237	0.235	0.233	0.231	0.230	0.228	0.220	0.195	0.158
2.40	0.238	0.237	0.235	0.234	0.233	0.231	0.230	0.228	0.227	0.225	0.224	0.222	0.221	0.219	0.218	0.217	0.210	0		

ТАБЛИЦА ЗНАЧЕНИЙ ФУНКЦИИ Φ

140

 $h/l_s = 0.015$ $\chi = 0.0$ $h/l_s = 0.00$ ~~H/l_s~~

y/l_s	0.00	0.05	0.10	0.15	0.20	0.25	0.30	0.35	0.40	0.45	0.50	0.55	0.60	0.65	0.70	0.75	1.00	2.00	3.00	4.00
0.10	1.990	1.116	0.593	0.334	0.207	0.138	0.097	0.072	0.055	0.043	0.035	0.028	0.023	0.020	0.017	0.014	0.007	0.001	0.000	0.000
0.15	1.978	1.335	0.880	0.574	0.388	0.273	0.192	0.150	0.116	0.092	0.075	0.061	0.051	0.043	0.037	0.032	0.017	0.003	0.004	0.001
0.20	1.961	1.433	1.073	0.775	0.562	0.415	0.314	0.243	0.192	0.154	0.126	0.104	0.087	0.074	0.063	0.055	0.029	0.005	0.002	0.001
0.25	1.940	1.555	1.210	0.928	0.711	0.549	0.429	0.340	0.274	0.223	0.184	0.154	0.130	0.111	0.095	0.083	0.044	0.009	0.003	0.001
0.30	1.916	1.595	1.299	1.043	0.833	0.656	0.535	0.435	0.356	0.295	0.247	0.208	0.177	0.152	0.131	0.114	0.052	0.012	0.004	0.002
0.35	1.888	1.615	1.358	1.127	0.929	0.755	0.631	0.523	0.436	0.366	0.310	0.254	0.227	0.196	0.170	0.149	0.082	0.015	0.006	0.003
0.40	1.857	1.621	1.395	1.138	1.004	0.846	0.713	0.501	0.510	0.434	0.371	0.319	0.277	0.241	0.211	0.185	0.104	0.021	0.008	0.004
0.45	1.824	1.618	1.418	1.231	1.061	0.911	0.781	0.670	0.576	0.496	0.430	0.373	0.325	0.285	0.251	0.222	0.127	0.027	0.013	0.004
0.50	1.789	1.597	1.429	1.250	1.104	0.963	0.838	0.729	0.635	0.553	0.484	0.424	0.373	0.329	0.291	0.259	0.152	0.033	0.012	0.006
0.55	1.752	1.591	1.431	1.278	1.135	1.004	0.885	0.779	0.686	0.604	0.533	0.471	0.417	0.371	0.330	0.295	0.176	0.039	0.014	0.007
0.60	1.715	1.570	1.427	1.298	1.157	1.034	0.922	0.820	0.729	0.648	0.577	0.514	0.459	0.410	0.338	0.330	0.201	0.045	0.017	0.008
0.65	1.677	1.547	1.418	1.292	1.171	1.057	0.951	0.854	0.756	0.687	0.616	0.553	0.497	0.447	0.403	0.364	0.225	0.053	0.019	0.009
0.70	1.638	1.522	1.405	1.293	1.178	1.073	0.973	0.881	0.797	0.720	0.650	0.587	0.531	0.481	0.435	0.395	0.249	0.050	0.022	0.011
0.75	1.600	1.494	1.383	1.283	1.181	1.083	0.990	0.903	0.822	0.748	0.680	0.618	0.562	0.511	0.465	0.424	0.273	0.053	0.025	0.012
0.80	1.562	1.466	1.369	1.273	1.179	1.088	1.001	0.919	0.842	0.771	0.705	0.644	0.589	0.539	0.493	0.451	0.295	0.075	0.029	0.014
0.85	1.524	1.437	1.342	1.261	1.174	1.090	1.008	0.931	0.858	0.790	0.725	0.667	0.613	0.563	0.518	0.476	0.317	0.094	0.032	0.015
0.90	1.486	1.408	1.327	1.246	1.166	1.088	1.012	0.939	0.870	0.805	0.744	0.687	0.634	0.585	0.540	0.498	0.337	0.092	0.033	0.017
0.95	1.450	1.378	1.304	1.230	1.155	1.093	1.013	0.944	0.879	0.817	0.758	0.703	0.652	0.604	0.560	0.519	0.357	0.190	0.039	0.019
1.00	1.414	1.343	1.281	1.213	1.144	1.077	1.011	0.947	0.885	0.826	0.770	0.717	0.667	0.621	0.577	0.537	0.375	0.199	0.043	0.021
1.10	1.109	1.080	1.050	1.018	0.985	0.952	0.918	0.883	0.849	0.815	0.782	0.749	0.716	0.685	0.654	0.624	0.491	0.199	0.034	0.013
2.00	0.894	0.880	0.864	0.847	0.830	0.812	0.793	0.774	0.755	0.735	0.715	0.695	0.675	0.655	0.635	0.615	0.520	0.250	0.125	0.068
2.50	0.743	0.734	0.726	0.716	0.705	0.695	0.684	0.673	0.661	0.649	0.637	0.624	0.611	0.598	0.585	0.572	0.507	0.297	0.160	0.093
3.00	0.632	0.627	0.622	0.616	0.610	0.603	0.595	0.589	0.581	0.574	0.565	0.557	0.549	0.540	0.532	0.523	0.477	0.335	0.186	0.115
3.50	0.549	0.546	0.543	0.539	0.535	0.530	0.525	0.521	0.516	0.510	0.505	0.499	0.494	0.488	0.482	0.475	0.443	0.339	0.204	0.133
4.00	0.485	0.483	0.480	0.478	0.475	0.472	0.469	0.465	0.462	0.458	0.454	0.450	0.446	0.442	0.438	0.433	0.409	0.336	0.214	0.148
4.50	0.434	0.432	0.430	0.429	0.427	0.424	0.422	0.420	0.417	0.414	0.412	0.409	0.405	0.403	0.399	0.395	0.378	0.297	0.219	0.158
5.00	0.392	0.391	0.390	0.388	0.387	0.385	0.383	0.382	0.380	0.378	0.375	0.374	0.371	0.369	0.367	0.364	0.351	0.286	0.223	0.155
5.50	0.358	0.357	0.356	0.355	0.354	0.352	0.351	0.350	0.348	0.347	0.345	0.343	0.342	0.340	0.338	0.335	0.326	0.274	0.219	0.159
6.00	0.329	0.328	0.327	0.326	0.326	0.325	0.324	0.323	0.321	0.320	0.319	0.318	0.316	0.315	0.313	0.312	0.304	0.252	0.215	0.171
6.50	0.304	0.304	0.303	0.302	0.302	0.301	0.300	0.299	0.298	0.297	0.296	0.295	0.294	0.293	0.292	0.291	0.284	0.253	0.219	0.171
7.00	0.283	0.282	0.282	0.281	0.281	0.280	0.280	0.279	0.278	0.277	0.277	0.276	0.275	0.274	0.273	0.272	0.257	0.238	0.204	0.170
7.50	0.264	0.254	0.264	0.263	0.263	0.252	0.262	0.261	0.250	0.260	0.259	0.259	0.257	0.256	0.255	0.251	0.227	0.193	0.158	0.132
8.00	0.248	0.248	0.247	0.247	0.247	0.246	0.246	0.245	0.245	0.244	0.244	0.243	0.243	0.242	0					

АБЛИЦА ЗНАЧЕНИЙ ЭЧНКЦИЛ ϕ

三

$$h_T/l_s = 3.015$$

$$\xi = -0.3$$

$$h/l_3 = 0.50$$

y/ℓ_3	0.00	0.05	0.10	0.15	0.20	0.25	0.30	0.35	0.40	0.45	0.50	0.55	0.60	0.65	0.70	0.75	1.00	2.00	3.00	4.00	
0.10	2.005	1.131	0.605	0.349	0.222	0.153	0.112	0.085	0.057	0.054	0.044	0.036	0.030	0.025	0.021	0.018	0.009	0.002	0.001	0.000	
0.15	2.016	1.337	0.913	0.507	0.420	0.304	0.229	0.179	0.143	0.116	0.095	0.078	0.064	0.054	0.046	0.039	0.020	0.004	0.001	0.000	
0.20	2.014	1.537	1.132	0.829	0.615	0.457	0.364	0.291	0.236	0.194	0.150	0.132	0.110	0.093	0.079	0.068	0.036	0.005	0.002	0.001	
0.25	2.017	1.533	1.283	1.006	0.788	0.524	0.501	0.409	0.338	0.281	0.233	0.194	0.154	0.139	0.119	0.108	0.055	0.010	0.003	0.002	
0.30	2.016	1.597	1.401	1.145	0.934	0.755	0.631	0.525	0.440	0.371	0.312	0.252	0.223	0.191	0.164	0.143	0.077	0.014	0.005	0.002	
0.35	2.010	1.740	1.483	1.252	1.053	0.986	0.748	0.534	0.539	0.460	0.391	0.332	0.284	0.245	0.213	0.185	0.101	0.019	0.007	0.003	
0.40	2.000	1.757	1.542	1.334	1.149	0.987	0.849	0.732	0.631	0.544	0.457	0.401	0.345	0.301	0.262	0.230	0.128	0.025	0.009	0.004	
0.45	1.984	1.781	1.583	1.395	1.224	1.071	0.936	0.817	0.713	0.622	0.539	0.458	0.407	0.355	0.313	0.275	0.156	0.031	0.011	0.003	
0.50	1.964	1.785	1.603	1.440	1.282	1.138	1.007	0.900	0.786	0.691	0.505	0.530	0.465	0.410	0.352	0.321	0.186	0.038	0.013	0.006	
0.55	1.936	1.781	1.623	1.471	1.325	1.190	1.065	0.952	0.848	0.753	0.666	0.587	0.519	0.460	0.409	0.355	0.215	0.046	0.016	0.007	
0.60	1.909	1.759	1.628	1.490	1.357	1.230	1.112	1.002	0.900	0.806	0.719	0.639	0.569	0.508	0.454	0.407	0.245	0.033	0.019	0.009	
0.65	1.877	1.752	1.625	1.503	1.377	1.260	1.148	1.043	0.944	0.852	0.755	0.585	0.515	0.552	0.496	0.447	0.274	0.052	0.022	0.010	
0.70	1.841	1.730	1.615	1.531	1.389	1.290	1.175	1.075	0.980	0.890	0.805	0.726	0.655	0.592	0.535	0.485	0.303	0.070	0.028	0.012	
0.75	1.804	1.704	1.601	1.497	1.393	1.222	1.194	1.099	1.008	0.921	0.939	0.751	0.691	0.628	0.571	0.519	0.331	0.079	0.029	0.014	
0.80	1.765	1.675	1.582	1.487	1.392	1.228	1.206	1.117	1.030	0.947	0.856	0.791	0.722	0.659	0.602	0.551	0.357	0.088	0.033	0.015	
0.85	1.725	1.544	1.559	1.473	1.386	1.229	1.213	1.128	1.046	0.967	0.889	0.816	0.749	0.687	0.631	0.579	0.383	0.098	0.037	0.017	
0.90	1.684	1.511	1.534	1.455	1.375	1.225	1.214	1.135	1.037	0.982	0.908	0.837	0.772	0.712	0.656	0.606	0.406	0.137	0.040	0.019	
0.95	1.643	1.577	1.507	1.435	1.362	1.287	1.212	1.138	1.054	0.992	0.922	0.854	0.791	0.732	0.678	0.627	0.429	0.117	0.045	0.021	
1.00	1.602	1.542	1.472	1.413	1.345	1.276	1.205	1.137	1.058	1.000	0.932	0.858	0.807	0.750	0.697	0.647	0.449	0.126	0.049	0.023	
1.05	1.233	1.210	1.184	1.156	1.125	1.023	1.059	1.023	0.937	0.950	0.912	0.874	0.836	0.800	0.754	0.729	0.573	0.217	0.095	0.045	
1.10	0.970	0.953	0.943	0.934	0.919	0.903	0.886	0.867	0.847	0.827	0.805	0.784	0.763	0.741	0.719	0.597	0.591	0.233	0.140	0.075	
1.15	0.782	0.734	0.773	0.771	0.763	0.754	0.744	0.734	0.723	0.711	0.699	0.686	0.673	0.660	0.645	0.632	0.552	0.320	0.177	0.102	
1.20	0.652	0.559	0.555	0.551	0.647	0.541	0.635	0.529	0.623	0.616	0.608	0.500	0.592	0.533	0.575	0.566	0.519	0.335	0.204	0.125	
1.25	0.569	0.557	0.565	0.552	0.560	0.556	0.553	0.549	0.544	0.540	0.535	0.529	0.524	0.518	0.513	0.507	0.475	0.336	0.221	0.144	
1.30	0.493	0.497	0.495	0.494	0.492	0.490	0.489	0.485	0.482	0.479	0.475	0.472	0.459	0.454	0.460	0.456	0.433	0.328	0.231	0.159	
1.35	0.444	0.443	0.442	0.440	0.439	0.438	0.435	0.434	0.432	0.430	0.427	0.425	0.422	0.419	0.416	0.413	0.397	0.315	0.234	0.159	
1.40	0.393	0.329	0.393	0.393	0.397	0.395	0.325	0.394	0.392	0.391	0.389	0.387	0.336	0.384	0.382	0.379	0.377	0.365	0.322	0.234	0.175
1.45	0.353	0.353	0.362	0.361	0.361	0.360	0.359	0.358	0.357	0.355	0.354	0.353	0.351	0.350	0.348	0.346	0.337	0.287	0.233	0.179	
1.50	0.333	0.333	0.332	0.332	0.331	0.330	0.330	0.329	0.328	0.327	0.325	0.325	0.324	0.323	0.321	0.320	0.313	0.273	0.225	0.150	
1.55	0.307	0.307	0.307	0.306	0.305	0.305	0.305	0.304	0.303	0.303	0.302	0.301	0.300	0.299	0.298	0.297	0.291	0.259	0.219	0.179	
1.60	0.285	0.285	0.285	0.285	0.284	0.284	0.284	0.283	0.283	0.282	0.281	0.280	0.280	0.279	0.278	0.277	0.273	0.245	0.212	0.177	
1.65	0.256	0.256	0.265	0.266	0.266	0.255	0.265	0.264	0.254	0.263	0.253	0.252	0.252	0.251	0.250	0.256	0.234	0.205	0.175	0.175	
1.70	0.250	0.250	0.242	0.242	0.249	0.249	0.249	0.249	0.248	0.248	0.247	0.247	0.246	0.245	0.245	0.244	0.241	0.223	0.195	0.171	
1.75	0.235	0.235	0.235	0.235	0.234	0.234	0.234	0.234	0.233	0.233	0.233	0.232	0.232	0.231	0.231	0.231	0.228	0.212	0.191	0.158	

ТАБЛИЦА ЗНАЧЕНИЙ ФУНКЦИИ Φ

142

 $h_r/l_3 = 0.015$ $K = -0.3$ $h/l_3 = 1.00$ ~~H/l_3~~ ~~Y/l_3~~

	1.00	0.95	0.90	0.85	0.80	0.75	0.70	0.65	0.60	0.55	0.50	0.45	0.40	0.35	0.30	0.25	0.20	0.15	0.10	0.05	0.00
0.10	1.992	1.115	0.592	0.336	0.203	0.141	0.100	0.075	0.058	0.046	0.038	0.031	0.025	0.023	0.020	0.017	0.009	0.002	0.001	0.000	
0.15	1.082	1.350	0.885	0.580	0.393	0.279	0.205	0.157	0.123	0.099	0.081	0.058	0.053	0.050	0.043	0.038	0.021	0.004	0.001	0.000	
0.20	1.060	1.491	1.087	0.734	0.572	0.426	0.325	0.254	0.203	0.166	0.137	0.116	0.099	0.086	0.075	0.066	0.037	0.002	0.001	0.000	
0.25	1.051	1.567	1.224	0.943	0.725	0.555	0.446	0.357	0.291	0.241	0.202	0.172	0.148	0.128	0.113	0.099	0.057	0.011	0.004	0.002	
0.30	1.031	1.512	1.213	1.053	0.954	0.698	0.552	0.459	0.381	0.320	0.272	0.233	0.202	0.177	0.155	0.138	0.079	0.015	0.005	0.002	
0.35	1.007	1.537	1.382	1.153	0.957	0.724	0.661	0.554	0.458	0.399	0.342	0.297	0.259	0.228	0.202	0.180	0.105	0.020	0.007	0.003	
0.40	1.031	1.542	1.426	1.221	1.032	0.693	0.751	0.641	0.550	0.475	0.412	0.351	0.317	0.281	0.250	0.224	0.133	0.026	0.009	0.004	
0.45	1.053	1.551	1.455	1.271	1.104	0.956	0.828	0.718	0.625	0.546	0.479	0.423	0.375	0.335	0.300	0.269	0.152	0.033	0.012	0.005	
0.50	1.024	1.547	1.473	1.307	1.154	1.016	0.893	0.785	0.692	0.611	0.542	0.483	0.431	0.387	0.348	0.315	0.193	0.040	0.014	0.007	
0.55	1.093	1.536	1.482	1.333	1.193	1.054	0.948	0.844	0.752	0.671	0.600	0.539	0.485	0.437	0.395	0.359	0.224	0.048	0.017	0.008	
0.60	1.061	1.522	1.484	1.350	1.222	1.102	0.993	0.893	0.804	0.724	0.653	0.590	0.535	0.485	0.441	0.402	0.255	0.056	0.020	0.009	
0.65	1.028	1.504	1.481	1.350	1.243	1.132	1.029	0.935	0.849	0.771	0.700	0.637	0.581	0.530	0.485	0.444	0.286	0.055	0.024	0.011	
0.70	1.094	1.584	1.473	1.364	1.257	1.155	1.050	0.959	0.887	0.811	0.742	0.680	0.623	0.572	0.525	0.483	0.316	0.074	0.027	0.013	
0.75	1.060	1.562	1.462	1.363	1.265	1.172	1.082	0.998	0.919	0.846	0.772	0.718	0.661	0.609	0.562	0.519	0.345	0.084	0.031	0.014	
0.80	1.026	1.538	1.440	1.359	1.270	1.183	1.100	1.021	0.946	0.876	0.911	0.751	0.695	0.644	0.595	0.552	0.374	0.093	0.035	0.016	
0.85	1.092	1.514	1.433	1.351	1.270	1.120	1.113	1.038	0.958	0.901	0.939	0.780	0.725	0.675	0.627	0.583	0.400	0.103	0.039	0.018	
0.90	1.058	1.480	1.415	1.341	1.265	1.123	1.121	1.052	0.985	0.922	0.852	0.805	0.752	0.702	0.655	0.611	0.426	0.113	0.043	0.020	
0.95	1.025	1.452	1.395	1.323	1.263	1.123	1.125	1.051	0.999	0.938	0.881	0.826	0.775	0.726	0.680	0.636	0.449	0.123	0.047	0.022	
1.00	1.092	1.435	1.375	1.314	1.252	1.120	1.129	1.057	1.008	0.951	0.897	0.844	0.794	0.747	0.702	0.659	0.472	0.134	0.052	0.025	
1.05	1.195	1.176	1.153	1.122	1.103	1.075	1.045	1.016	0.985	0.954	0.922	0.890	0.858	0.826	0.794	0.762	0.608	0.230	0.109	0.051	
1.10	0.970	0.263	0.254	0.244	0.232	0.219	0.905	0.889	0.873	0.856	0.838	0.819	0.800	0.780	0.753	0.739	0.631	0.301	0.143	0.030	
1.15	0.803	0.203	0.297	0.292	0.285	0.280	0.773	0.764	0.755	0.746	0.735	0.724	0.713	0.700	0.688	0.674	0.602	0.341	0.188	0.103	
1.20	0.673	0.577	0.675	0.674	0.671	0.558	0.664	0.659	0.654	0.648	0.642	0.635	0.628	0.620	0.612	0.603	0.555	0.355	0.216	0.133	
1.25	0.584	0.584	0.583	0.582	0.581	0.579	0.577	0.574	0.571	0.567	0.553	0.559	0.554	0.549	0.544	0.538	0.505	0.355	0.234	0.153	
1.30	0.511	0.511	0.511	0.511	0.510	0.509	0.507	0.505	0.503	0.501	0.499	0.495	0.493	0.489	0.486	0.482	0.459	0.347	0.244	0.157	
1.35	0.454	0.454	0.454	0.454	0.453	0.452	0.452	0.450	0.449	0.448	0.445	0.444	0.442	0.439	0.437	0.434	0.418	0.333	0.247	0.178	
1.40	0.407	0.408	0.408	0.408	0.407	0.407	0.405	0.405	0.405	0.403	0.402	0.401	0.399	0.393	0.396	0.394	0.382	0.317	0.246	0.184	
1.45	0.370	0.370	0.370	0.370	0.370	0.359	0.362	0.358	0.358	0.367	0.355	0.355	0.364	0.353	0.361	0.360	0.351	0.300	0.241	0.187	
1.50	0.337	0.330	0.338	0.333	0.339	0.338	0.339	0.337	0.337	0.336	0.335	0.334	0.333	0.332	0.331	0.324	0.284	0.235	0.183	0.133	
1.55	0.312	0.312	0.312	0.312	0.312	0.312	0.311	0.311	0.311	0.310	0.310	0.309	0.308	0.307	0.306	0.301	0.259	0.228	0.187	0.137	
1.60	0.289	0.280	0.282	0.282	0.289	0.289	0.289	0.288	0.288	0.288	0.287	0.287	0.286	0.286	0.285	0.284	0.280	0.254	0.220	0.184	
1.65	0.269	0.260	0.262	0.260	0.269	0.259	0.269	0.259	0.259	0.268	0.268	0.258	0.258	0.257	0.256	0.266	0.262	0.241	0.212	0.181	
1.70	0.252	0.252	0.252	0.252	0																

$$h_r/l_s = 0.015$$

$$\zeta = -0.3$$

$$h/e_3 = 1.53$$

ТАБЛИЦА ЗНАЧЕНИЙ ЭНКПЛА Φ

144

 $h_r/l_s = 0.015$ $K = -0.6$ $h/l_s = 0.50$ ~~H/l_s~~

y/l_s	0.00	0.05	0.10	0.15	0.20	0.25	0.30	0.35	0.40	0.45	0.50	0.55	0.60	0.65	0.70	0.75	1.00	2.00	3.00	4.00
0.10	2.020	1.145	0.612	0.354	0.235	0.157	0.125	0.098	0.079	0.065	0.053	0.043	0.035	0.030	0.025	0.021	0.011	0.302	0.001	0.000
0.15	2.041	1.412	0.944	0.538	0.451	0.334	0.252	0.207	0.159	0.139	0.114	0.093	0.077	0.055	0.055	0.047	0.024	0.004	0.001	0.001
0.20	2.056	1.582	1.185	0.891	0.655	0.518	0.413	0.337	0.279	0.232	0.192	0.158	0.132	0.111	0.095	0.081	0.042	0.037	0.002	0.001
0.25	2.090	1.703	1.364	1.081	0.862	0.626	0.571	0.475	0.399	0.336	0.281	0.233	0.196	0.166	0.142	0.123	0.054	0.011	0.004	0.002
0.30	2.112	1.795	1.500	1.243	1.030	0.859	0.722	0.512	0.521	0.444	0.374	0.314	0.255	0.227	0.195	0.169	0.090	0.015	0.005	0.002
0.35	2.123	1.850	1.603	1.372	1.172	1.032	0.860	0.740	0.639	0.549	0.458	0.397	0.332	0.292	0.253	0.220	0.119	0.022	0.007	0.003
0.40	2.136	1.906	1.632	1.474	1.287	1.123	0.980	0.856	0.747	0.649	0.559	0.479	0.412	0.357	0.311	0.272	0.150	0.028	0.010	0.004
0.45	2.137	1.937	1.740	1.552	1.379	1.222	1.082	0.957	0.844	0.741	0.644	0.557	0.484	0.422	0.370	0.328	0.183	0.035	0.012	0.005
0.50	2.129	1.954	1.780	1.611	1.451	1.303	1.167	1.043	0.928	0.822	0.721	0.630	0.553	0.485	0.428	0.379	0.217	0.043	0.015	0.007
0.55	2.114	1.960	1.805	1.652	1.505	1.356	1.235	1.114	1.001	0.893	0.791	0.696	0.615	0.544	0.483	0.430	0.251	0.051	0.018	0.008
0.60	2.092	1.956	1.817	1.679	1.544	1.414	1.290	1.173	1.051	0.954	0.851	0.756	0.672	0.599	0.535	0.479	0.285	0.050	0.021	0.010
0.65	2.063	1.943	1.810	1.694	1.570	1.449	1.331	1.219	1.110	1.005	0.904	0.808	0.724	0.649	0.583	0.524	0.319	0.052	0.024	0.011
0.70	2.030	1.923	1.811	1.693	1.534	1.472	1.361	1.254	1.149	1.048	0.943	0.854	0.773	0.694	0.527	0.557	0.352	0.079	0.028	0.013
0.75	1.992	1.897	1.797	1.694	1.539	1.435	1.382	1.280	1.180	1.081	0.935	0.993	0.810	0.734	0.667	0.606	0.393	0.039	0.032	0.015
0.80	1.951	1.856	1.775	1.683	1.537	1.420	1.393	1.297	1.202	1.108	1.015	0.925	0.844	0.770	0.702	0.541	0.413	0.299	0.038	0.017
0.85	1.907	1.932	1.751	1.656	1.578	1.488	1.398	1.307	1.217	1.127	1.038	0.952	0.873	0.800	0.733	0.672	0.441	0.110	0.040	0.019
0.90	1.862	1.794	1.721	1.644	1.564	1.481	1.397	1.312	1.226	1.141	1.055	0.973	0.897	0.826	0.750	0.700	0.458	0.120	0.044	0.021
0.95	1.915	1.755	1.682	1.612	1.545	1.459	1.391	1.311	1.231	1.150	1.059	0.990	0.915	0.847	0.784	0.725	0.492	0.131	0.049	0.023
1.00	1.768	1.714	1.655	1.521	1.523	1.453	1.380	1.306	1.230	1.154	1.077	1.002	0.931	0.865	0.803	0.745	0.515	0.141	0.053	0.025
1.50	1.333	1.314	1.292	1.257	1.238	1.207	1.173	1.137	1.099	1.059	1.018	0.976	0.935	0.894	0.855	0.816	0.641	0.240	0.133	0.051
2.00	1.023	1.316	1.007	0.995	0.983	0.958	0.952	0.934	0.915	0.894	0.873	0.851	0.828	0.805	0.782	0.759	0.645	0.309	0.151	0.031
2.50	0.918	0.915	0.910	0.805	0.798	0.721	0.782	0.773	0.752	0.751	0.739	0.727	0.714	0.701	0.687	0.674	0.602	0.345	0.190	0.109
3.00	0.673	0.675	0.674	0.671	0.667	0.563	0.658	0.652	0.546	0.640	0.532	0.625	0.519	0.510	0.601	0.593	0.547	0.355	0.217	0.133
3.50	0.579	0.577	0.576	0.574	0.571	0.559	0.565	0.555	0.558	0.554	0.550	0.545	0.540	0.535	0.530	0.524	0.494	0.353	0.233	0.152
4.00	0.504	0.503	0.502	0.501	0.500	0.498	0.495	0.493	0.491	0.488	0.485	0.482	0.479	0.475	0.472	0.468	0.447	0.342	0.242	0.156
4.50	0.447	0.446	0.445	0.445	0.444	0.442	0.441	0.439	0.438	0.436	0.433	0.431	0.429	0.427	0.424	0.421	0.406	0.327	0.244	0.175
5.00	0.402	0.401	0.401	0.400	0.399	0.328	0.397	0.396	0.395	0.393	0.392	0.390	0.388	0.387	0.385	0.383	0.372	0.311	0.242	0.182
5.50	0.365	0.364	0.364	0.363	0.363	0.352	0.361	0.350	0.359	0.358	0.357	0.356	0.355	0.353	0.352	0.350	0.342	0.234	0.233	0.185
6.00	0.334	0.334	0.333	0.333	0.332	0.332	0.331	0.331	0.330	0.329	0.328	0.327	0.326	0.325	0.324	0.323	0.316	0.275	0.231	0.195
6.50	0.303	0.303	0.303	0.307	0.307	0.306	0.305	0.305	0.305	0.304	0.303	0.303	0.302	0.301	0.300	0.299	0.294	0.254	0.224	0.154
7.00	0.286	0.286	0.285	0.285	0.285	0.285	0.284	0.284	0.283	0.283	0.282	0.282	0.281	0.280	0.280	0.279	0.275	0.230	0.217	0.182
7.50	0.267	0.267	0.266	0.266	0.265	0.266	0.265	0.265	0.265	0.264	0.264	0.264	0.263	0.262	0.262	0.261	0.258	0.237	0.209	0.179
8.00	0.258	0.258	0.258	0.258	0.249	0.249	0.249	0.249</td												

АБЛИЦА ЗНАЧЕНИЯ ФУНКЦИИ ϕ

145

$$h_T/l_3 = 3.015$$

$$\zeta = -0.6$$

$$h/l_e = 1.00$$

АБОЛЦА ЗНАЧЕНИЯ ФУНКЦИИ ϕ

$$h_T/l_3 = 0.025$$

$$\zeta = -0.6$$

$$h/l_s = 1.50$$

ТАБЛИЦА ЗНАЧЕНИЙ ФУНКЦИИ Φ

147

 $h_r/l_3 = 0.015$ $\chi = -0.9$ $h/l_3 = 0.50$ H/l_3 y/l_3

	0.00	0.05	0.10	0.15	0.20	0.25	0.30	0.35	0.40	0.45	0.50	0.55	0.60	0.65	0.70	0.75	1.00	2.00	3.00	4.00	
0.10	2.034	1.150	0.634	0.378	0.250	0.180	0.139	0.111	0.091	0.075	0.062	0.050	0.041	0.034	0.029	0.025	0.012	0.302	0.001	0.000	
0.15	2.071	1.449	0.975	0.669	0.481	0.354	0.287	0.234	0.194	0.162	0.133	0.108	0.090	0.075	0.063	0.054	0.027	0.305	0.001	0.001	
0.20	2.115	1.540	1.235	0.931	0.716	0.556	0.460	0.382	0.321	0.270	0.224	0.184	0.153	0.129	0.109	0.094	0.048	0.308	0.003	0.001	
0.25	2.162	1.730	1.435	1.154	0.933	0.756	0.639	0.540	0.459	0.390	0.326	0.271	0.227	0.192	0.164	0.141	0.073	0.313	0.004	0.002	
0.30	2.205	1.888	1.594	1.337	1.124	0.921	0.811	0.596	0.599	0.514	0.435	0.364	0.309	0.262	0.225	0.195	0.102	0.318	0.006	0.003	
0.35	2.241	1.974	1.712	1.488	1.286	1.113	0.967	0.843	0.734	0.636	0.543	0.450	0.392	0.335	0.290	0.252	0.135	0.324	0.008	0.004	
0.40	2.287	2.032	1.815	1.608	1.419	1.252	1.105	0.975	0.858	0.750	0.647	0.553	0.475	0.411	0.358	0.312	0.170	0.331	0.010	0.005	
0.45	2.283	2.035	1.882	1.702	1.527	1.367	1.222	1.090	0.959	0.854	0.744	0.642	0.557	0.485	0.425	0.373	0.207	0.339	0.013	0.006	
0.50	2.287	2.115	1.942	1.773	1.611	1.450	1.310	1.188	1.065	0.947	0.832	0.725	0.634	0.556	0.490	0.433	0.245	0.347	0.016	0.007	
0.55	2.282	2.130	1.975	1.923	1.675	1.533	1.397	1.259	1.146	1.026	0.910	0.800	0.705	0.623	0.552	0.490	0.284	0.355	0.019	0.009	
0.60	2.264	2.132	1.995	1.957	1.720	1.587	1.458	1.333	1.212	1.094	0.977	0.866	0.769	0.684	0.610	0.545	0.322	0.356	0.023	0.010	
0.65	2.238	2.122	2.000	1.975	1.750	1.526	1.504	1.384	1.266	1.150	1.034	0.924	0.825	0.740	0.664	0.596	0.360	0.375	0.026	0.012	
0.70	2.205	2.103	1.994	1.881	1.765	1.551	1.535	1.421	1.308	1.195	1.082	0.974	0.875	0.790	0.712	0.643	0.396	0.387	0.030	0.014	
0.75	2.156	2.070	1.978	1.876	1.771	1.554	1.556	1.447	1.339	1.230	1.121	1.015	0.920	0.833	0.756	0.686	0.431	0.397	0.034	0.015	
0.80	2.122	2.042	1.955	1.853	1.765	1.557	1.556	1.454	1.330	1.226	1.151	1.049	0.955	0.871	0.794	0.724	0.453	0.109	0.039	0.018	
0.85	2.074	2.003	1.926	1.842	1.754	1.552	1.568	1.472	1.374	1.275	1.175	1.077	0.985	0.903	0.827	0.758	0.494	0.120	0.043	0.020	
0.90	2.023	1.951	1.891	1.816	1.735	1.550	1.563	1.472	1.380	1.287	1.191	1.098	1.010	0.930	0.855	0.787	0.523	0.131	0.048	0.022	
0.95	1.970	1.915	1.853	1.785	1.711	1.533	1.552	1.467	1.381	1.292	1.202	1.113	1.029	0.951	0.879	0.812	0.549	0.143	0.052	0.024	
1.00	1.916	1.958	1.812	1.750	1.633	1.511	1.535	1.457	1.375	1.293	1.208	1.123	1.044	0.969	0.899	0.834	0.573	0.154	0.057	0.027	
1.10	1.413	1.390	1.380	1.357	1.330	1.300	1.266	1.222	1.120	1.148	1.105	1.051	1.015	0.973	0.930	0.888	0.698	0.259	0.110	0.054	
2.00	1.061	1.056	1.047	1.040	1.029	1.015	1.003	0.992	0.963	0.943	0.921	0.899	0.874	0.853	0.830	0.806	0.688	0.322	0.150	0.084	
2.50	0.834	0.832	0.822	0.825	0.819	0.812	0.803	0.795	0.786	0.775	0.754	0.752	0.740	0.727	0.714	0.704	0.630	0.353	0.199	0.113	
3.00	0.584	0.457	0.468	0.470	0.676	0.572	0.569	0.563	0.657	0.651	0.544	0.538	0.631	0.624	0.615	0.606	0.564	0.371	0.226	0.138	
3.50	0.580	0.480	0.573	0.577	0.575	0.572	0.562	0.566	0.553	0.559	0.554	0.551	0.546	0.542	0.537	0.532	0.504	0.355	0.242	0.157	
4.00	0.514	0.504	0.503	0.502	0.502	0.498	0.497	0.494	0.494	0.492	0.489	0.486	0.484	0.481	0.478	0.475	0.472	0.452	0.350	0.249	0.171
4.50	0.446	0.445	0.444	0.447	0.442	0.443	0.432	0.437	0.435	0.433	0.431	0.430	0.427	0.425	0.423	0.439	0.333	0.250	0.190		
5.00	0.401	0.400	0.400	0.399	0.398	0.397	0.395	0.395	0.394	0.392	0.391	0.389	0.388	0.386	0.385	0.383	0.373	0.315	0.247	0.186	
5.50	0.354	0.353	0.363	0.362	0.362	0.351	0.363	0.359	0.358	0.357	0.355	0.354	0.353	0.351	0.350	0.342	0.297	0.241	0.198		
6.00	0.333	0.333	0.332	0.332	0.331	0.331	0.332	0.329	0.328	0.328	0.327	0.326	0.325	0.324	0.323	0.322	0.316	0.231	0.234	0.198	
6.50	0.307	0.307	0.307	0.306	0.305	0.305	0.305	0.304	0.303	0.303	0.302	0.301	0.301	0.300	0.299	0.294	0.235	0.227	0.197	0.157	
7.00	0.285	0.285	0.284	0.284	0.284	0.283	0.283	0.282	0.282	0.281	0.280	0.280	0.279	0.278	0.278	0.274	0.231	0.218	0.194		
7.50	0.266	0.266	0.265	0.265	0.265	0.264	0.264	0.264	0.264	0.263	0.263	0.262	0.262	0.261	0.261	0.260	0.257	0.238	0.210	0.180	
8.00	0.249	0.249	0.249	0.249	0.248	0.248	0.248	0.248	0.247	0.247	0.246	0.246	0.245	0.245	0.245	0.245	0.242	0.226	0.202	0.176	
8.50	0.235	0.234	0.234	0.234	0.234	0.234	0.234	0.233	0.233	0.232	0.232	0.232	0.231	0.231	0.231	0.228	0.215	0.195	0.172		
9.00	0.222	0.222	0.221	0.221	0.221	0.221	0.221	0.220	0.220	0.220	0.220	0.219	0.219	0.219	0.219	0.218	0.216	0.205	0.187	0.157	
9.50	0.210	0.210	0.210	0.210	0.210	0.210	0.210	0.209	0.209	0.208	0.208	0.208	0.208	0.208	0.208	0.207	0.207	0.205	0.195	0.163	
10.00	0.200	0.200	0.199	0.199	0.199	0.199	0.199	0.199	0.199	0.198	0.198	0.198	0.198	0.198	0.198	0.197	0.197	0.196	0.187	0.174	

ТАБЛИЦА ЗНАЧЕНИЙ ФУНКЦИИ Φ

148

 $h_r/l_3 = 0.015$ $\chi = -0.9$ $h/l_3 = 1.00$

y/l_3	0.00	0.05	0.10	0.15	0.20	0.25	0.30	0.35	0.40	0.45	0.50	0.55	0.60	0.65	0.70	0.75	1.00	2.00	3.00	4.00
H/l_3	1.995	1.122	0.595	0.341	0.214	0.146	0.105	0.080	0.064	0.052	0.043	0.037	0.032	0.028	0.025	0.023	0.013	0.002	0.001	0.000
0.15	1.999	1.353	0.895	0.593	0.404	0.220	0.217	0.159	0.136	0.112	0.094	0.081	0.071	0.062	0.056	0.050	0.030	0.005	0.002	0.001
0.20	1.983	1.506	1.104	0.802	0.591	0.446	0.345	0.276	0.225	0.188	0.150	0.138	0.121	0.108	0.095	0.087	0.052	0.008	0.003	0.001
0.25	1.971	1.570	1.247	0.970	0.755	0.526	0.477	0.390	0.325	0.275	0.235	0.206	0.182	0.162	0.146	0.132	0.090	0.014	0.005	0.002
0.30	1.959	1.644	1.353	1.101	0.895	0.731	0.604	0.505	0.428	0.367	0.312	0.281	0.250	0.224	0.202	0.183	0.112	0.021	0.007	0.003
0.35	1.944	1.590	1.422	1.204	1.011	0.850	0.723	0.514	0.529	0.461	0.405	0.359	0.322	0.290	0.263	0.239	0.148	0.023	0.009	0.004
0.40	1.928	1.702	1.485	1.284	1.105	0.953	0.824	0.716	0.627	0.553	0.491	0.439	0.395	0.359	0.327	0.298	0.187	0.036	0.012	0.005
0.45	1.910	1.715	1.525	1.347	1.165	1.041	0.915	0.839	0.718	0.640	0.574	0.518	0.473	0.428	0.392	0.359	0.229	0.045	0.015	0.007
0.50	1.890	1.722	1.556	1.397	1.250	1.116	0.997	0.892	0.801	0.722	0.654	0.595	0.543	0.497	0.457	0.420	0.271	0.054	0.018	0.004
0.55	1.860	1.723	1.577	1.436	1.302	1.172	1.067	0.966	0.877	0.798	0.723	0.667	0.613	0.564	0.520	0.481	0.315	0.365	0.222	0.010
0.60	1.840	1.710	1.591	1.465	1.345	1.231	1.127	1.031	0.945	0.867	0.797	0.735	0.672	0.629	0.582	0.539	0.358	0.376	0.226	0.012
0.65	1.822	1.712	1.592	1.487	1.379	1.275	1.178	1.087	1.004	0.929	0.850	0.797	0.743	0.688	0.640	0.595	0.401	0.338	0.230	0.014
0.70	1.793	1.702	1.602	1.503	1.405	1.310	1.220	1.136	1.057	0.984	0.916	0.854	0.797	0.744	0.695	0.648	0.443	0.100	0.035	0.016
0.75	1.772	1.580	1.601	1.513	1.425	1.339	1.255	1.177	1.102	1.032	0.957	0.906	0.849	0.795	0.745	0.698	0.493	0.112	0.040	0.018
0.80	1.746	1.573	1.597	1.518	1.439	1.361	1.284	1.211	1.141	1.074	1.011	0.951	0.895	0.842	0.791	0.743	0.521	0.125	0.045	0.020
0.85	1.719	1.556	1.582	1.519	1.448	1.377	1.307	1.239	1.173	1.110	1.049	0.991	0.936	0.884	0.833	0.785	0.558	0.138	0.050	0.023
0.90	1.693	1.537	1.579	1.516	1.453	1.389	1.324	1.251	1.200	1.140	1.082	1.026	0.973	0.921	0.871	0.822	0.592	0.152	0.055	0.025
0.95	1.653	1.516	1.565	1.510	1.454	1.325	1.337	1.279	1.221	1.165	1.110	1.056	1.004	0.953	0.904	0.855	0.623	0.155	0.051	0.028
1.00	1.534	1.594	1.550	1.502	1.451	1.329	1.345	1.291	1.238	1.185	1.132	1.081	1.031	0.982	0.933	0.886	0.653	0.179	0.057	0.031
1.50	1.345	1.344	1.335	1.325	1.310	1.293	1.273	1.250	1.226	1.199	1.171	1.141	1.110	1.077	1.043	1.008	0.818	0.321	0.128	0.053
2.00	1.094	1.101	1.103	1.103	1.101	1.097	1.093	1.091	1.071	1.058	1.044	1.028	1.010	0.991	0.970	0.948	0.821	0.387	0.156	0.098
2.50	0.997	0.702	0.905	0.902	0.911	0.911	0.902	0.905	0.902	0.896	0.889	0.880	0.871	0.860	0.848	0.835	0.754	0.427	0.232	0.131
3.00	0.744	0.742	0.753	0.756	0.759	0.759	0.759	0.759	0.757	0.754	0.751	0.746	0.741	0.734	0.727	0.720	0.670	0.435	0.252	0.159
3.50	0.520	0.533	0.535	0.532	0.641	0.542	0.642	0.642	0.642	0.640	0.639	0.636	0.633	0.629	0.625	0.620	0.589	0.424	0.279	0.180
4.00	0.547	0.545	0.548	0.542	0.551	0.552	0.552	0.552	0.552	0.552	0.550	0.549	0.547	0.545	0.542	0.539	0.518	0.403	0.285	0.195
4.50	0.470	0.479	0.472	0.480	0.481	0.482	0.482	0.483	0.482	0.482	0.481	0.480	0.479	0.478	0.476	0.474	0.460	0.378	0.294	0.204
5.00	0.422	0.424	0.425	0.426	0.427	0.427	0.428	0.428	0.427	0.427	0.427	0.426	0.425	0.424	0.423	0.421	0.411	0.352	0.277	0.209
5.50	0.381	0.392	0.382	0.383	0.383	0.384	0.384	0.384	0.384	0.383	0.383	0.382	0.381	0.380	0.379	0.371	0.328	0.258	0.239	
6.00	0.346	0.347	0.347	0.348	0.348	0.349	0.348	0.348	0.348	0.348	0.347	0.347	0.345	0.345	0.344	0.338	0.305	0.258	0.208	
6.50	0.316	0.318	0.318	0.318	0.319	0.319	0.319	0.319	0.319	0.318	0.318	0.317	0.317	0.316	0.316	0.315	0.310	0.236	0.247	0.204
7.00	0.293	0.294	0.294	0.294	0.294	0.294	0.294	0.294	0.294	0.293	0.293	0.293	0.292	0.292	0.291	0.291	0.287	0.258	0.236	0.200
7.50	0.273	0.273	0.273	0.273	0.273	0.273	0.273	0.273	0.273	0.273	0.272	0.272	0.272	0.271	0.271	0.270	0.270	0.257	0.231	0.225
8.00	0.255	0.255	0.255	0.255	0.255	0.255	0.255	0.255	0.254	0.254	0.254	0.254	0.253	0.253						

ТАБЛИЦА ЗНАЧЕНИЙ ФУНКЦИИ Φ

149

 $h_r/l_s = 0.015$ $\chi = -0.9$ $h/l_s = 1.50$

y/l_s	H/l_s	0.00	0.05	0.10	0.15	0.20	0.25	0.30	0.35	0.40	0.45	0.50	0.55	0.60	0.65	0.70	0.75	1.00	2.00	3.00	4.00
0.10	1.991	1.117	0.590	0.335	0.208	0.139	0.092	0.073	0.057	0.045	0.037	0.031	0.025	0.022	0.019	0.017	0.011	0.002	0.001	0.000	
0.15	1.980	1.357	0.882	0.577	0.390	0.276	0.202	0.154	0.120	0.097	0.079	0.057	0.057	0.049	0.043	0.038	0.024	0.005	0.002	0.001	
0.20	1.964	1.437	1.082	0.779	0.566	0.420	0.323	0.249	0.199	0.162	0.134	0.113	0.097	0.085	0.074	0.066	0.041	0.010	0.003	0.001	
0.25	1.945	1.551	1.215	0.935	0.718	0.557	0.438	0.350	0.284	0.235	0.197	0.158	0.145	0.127	0.112	0.100	0.054	0.015	0.005	0.002	
0.30	1.922	1.503	1.307	1.052	0.843	0.678	0.542	0.449	0.372	0.312	0.255	0.228	0.192	0.175	0.156	0.139	0.090	0.022	0.007	0.003	
0.35	1.897	1.525	1.362	1.142	0.943	0.780	0.648	0.541	0.457	0.389	0.335	0.291	0.255	0.227	0.203	0.182	0.119	0.029	0.010	0.004	
0.40	1.868	1.534	1.410	1.204	1.022	0.856	0.734	0.626	0.536	0.463	0.403	0.354	0.314	0.280	0.252	0.228	0.151	0.033	0.013	0.006	
0.45	1.838	1.534	1.435	1.251	1.084	0.936	0.809	0.700	0.609	0.533	0.469	0.416	0.372	0.334	0.303	0.275	0.185	0.047	0.016	0.007	
0.50	1.806	1.527	1.451	1.285	1.131	0.923	0.871	0.755	0.674	0.597	0.531	0.476	0.429	0.388	0.353	0.323	0.221	0.059	0.020	0.009	
0.55	1.777	1.614	1.453	1.308	1.167	1.039	0.924	0.822	0.733	0.656	0.589	0.532	0.483	0.440	0.403	0.371	0.256	0.059	0.024	0.011	
0.60	1.739	1.599	1.459	1.322	1.194	1.076	0.967	0.870	0.784	0.708	0.642	0.585	0.535	0.491	0.452	0.417	0.295	0.081	0.023	0.013	
0.65	1.705	1.579	1.453	1.330	1.214	1.104	1.003	0.911	0.829	0.755	0.691	0.634	0.583	0.538	0.498	0.463	0.333	0.093	0.033	0.015	
0.70	1.670	1.557	1.444	1.333	1.227	1.126	1.032	0.946	0.867	0.797	0.734	0.678	0.628	0.583	0.543	0.506	0.370	0.196	0.038	0.017	
0.75	1.635	1.534	1.433	1.332	1.235	1.142	1.055	0.974	0.900	0.833	0.773	0.719	0.670	0.625	0.584	0.548	0.407	0.119	0.043	0.023	
0.80	1.601	1.510	1.412	1.328	1.239	1.154	1.074	0.998	0.929	0.865	0.808	0.756	0.708	0.664	0.623	0.586	0.442	0.133	0.043	0.022	
0.85	1.567	1.495	1.403	1.321	1.240	1.152	1.088	1.018	0.953	0.893	0.838	0.788	0.742	0.699	0.660	0.623	0.476	0.147	0.054	0.025	
0.90	1.534	1.460	1.386	1.311	1.238	1.156	1.098	1.033	0.972	0.916	0.865	0.817	0.773	0.732	0.693	0.657	0.509	0.151	0.063	0.028	
0.95	1.501	1.435	1.363	1.300	1.233	1.158	1.105	1.045	0.989	0.936	0.888	0.843	0.801	0.751	0.723	0.688	0.541	0.175	0.055	0.031	
1.00	1.469	1.410	1.342	1.289	1.227	1.157	1.110	1.054	1.002	0.953	0.905	0.856	0.825	0.787	0.751	0.717	0.570	0.190	0.072	0.034	
1.10	1.195	1.176	1.156	1.134	1.112	1.089	1.067	1.045	1.023	1.002	0.982	0.962	0.942	0.921	0.899	0.878	0.756	0.325	0.139	0.059	
2.00	0.995	0.991	0.985	0.980	0.974	0.958	0.961	0.954	0.947	0.940	0.932	0.925	0.917	0.907	0.896	0.885	0.813	0.420	0.203	0.137	
2.50	0.842	0.844	0.845	0.846	0.845	0.846	0.845	0.845	0.845	0.844	0.843	0.842	0.840	0.838	0.834	0.829	0.823	0.780	0.458	0.254	0.144
3.00	0.722	0.725	0.729	0.732	0.735	0.737	0.739	0.741	0.742	0.744	0.745	0.745	0.745	0.744	0.742	0.739	0.714	0.481	0.289	0.175	
3.50	0.625	0.630	0.633	0.637	0.640	0.643	0.645	0.649	0.651	0.653	0.655	0.656	0.657	0.657	0.657	0.655	0.640	0.471	0.308	0.198	
4.00	0.548	0.552	0.555	0.559	0.562	0.565	0.567	0.570	0.572	0.574	0.575	0.578	0.579	0.579	0.580	0.579	0.570	0.449	0.315	0.215	
4.50	0.485	0.489	0.491	0.494	0.497	0.500	0.502	0.504	0.506	0.508	0.510	0.511	0.512	0.513	0.513	0.513	0.508	0.421	0.313	0.225	
5.00	0.433	0.436	0.439	0.441	0.443	0.446	0.448	0.450	0.451	0.453	0.455	0.456	0.457	0.457	0.458	0.458	0.454	0.391	0.306	0.229	
5.50	0.391	0.393	0.395	0.397	0.399	0.401	0.403	0.404	0.406	0.407	0.408	0.409	0.410	0.411	0.411	0.411	0.411	0.409	0.332	0.295	0.230
6.00	0.355	0.357	0.359	0.360	0.362	0.364	0.365	0.366	0.368	0.369	0.370	0.370	0.371	0.371	0.372	0.372	0.370	0.336	0.283	0.227	
6.50	0.325	0.327	0.329	0.330	0.331	0.332	0.333	0.335	0.336	0.336	0.337	0.338	0.338	0.339	0.339	0.339	0.339	0.337	0.311	0.269	0.223
7.00	0.300	0.301	0.302	0.304	0.305	0.306	0.307	0.308	0.308	0.309	0.310	0.310	0.311	0.311	0.311	0.311	0.311	0.310	0.289	0.233	0.217
7.50	0.278	0.279	0.280	0.281	0.282	0.283	0.284	0.285	0.285	0.286	0.286	0.287	0.287	0.287	0.287	0.287	0.287	0.286	0.270	0.243	0.210
8.00	0.260	0.260	0.261	0.262	0.263	0.2															

```

015
016      C14 NS10NHR(3),DLR(3)
017      LOGICALL
018      СОНАРН/Ч,СЛА/Р0(56),НМ(56),СГ(56),ННЧ(56),НТ,DT,RT,41,
019      *R13,У,ДЗ,У0,УМ,СС,С05,Е,ETA,С3,БETA,Ч,
020      *КСМ,ТОК,У,DLT,С0,Р3,EPSTL
021      CALLCPE4(ЗАКР,ВК1,П41)
022      CALLCPE4(СТВ,ВЗОДИ,ВК1)
023      READ(ВК1,1001)НТ,DT,RT,РНЗ,У,ДЗ,У0,УМ
024      READ(ВК1,1002)СС,С0Б,Е,ETA,С3,БETA,М,Ч1,КСМ
025      IF(Н,EQ,0)GOT011
026      READ(ВК1,1003)(Р0(1),I=1,56)
027      READ(ВК1,1003)(НЧ(1),I=1,56)
028      READ(ВК1,1003)(СГ(1),I=1,56)
029      READ(ВК1,1003)(ННЧ(1),I=1,56)
030      CALLCPE4(ЗАВ,ВЗОДИ,В<1)
031      CALLCPE4(СТЫ,РЕЗУЛ,П11)
032      FMIN=1000000000.0
033
034      DO1I=1,20
035      Н=I*5.0
036      DO1J=1,40
037      DL=J*5.0
038      F=FUNKC(H,DL)
039      IF(F-FMIN)2,1,1
040      2      FMIN=F
041      I=I
042      J=J
043      1      CONTINUE
044      Н=I*I*5.0
045      DL=J*J*5.0
046      F=FUNKC(H,DL)
047      WRITE(Н41,1999)
048      WRITE(Н41,2001)H,DL,ТОК,У,DLT,С0,Р3,EPSTL
049
050      8      R=4.0
051      DO3K=1,6
052      HR(1)=H-R
053      HR(2)=H
054      HR(3)=H+R
055      DLR(1)=DL-R
056      DLR(2)=DL
057      DLR(3)=DL+R
058      DO10I=1,3
059      IF(HR(I).LT.1.0)HR(I)=1.0
060      IF(DLR(I).LT.1.0)DLR(I)=1.0
061      10     CONTINUE
062      DO4I=1,3
063      DO4J=1,3
064      F=FUNKC(HR(I),DLR(J))
065      IF(F-FMIN)5,5,4
066      5      I=HR(I)
067      DL=DLR(J)
068      FMIN=F
069      L=I,EQ,2,AND,J,EQ,2
070      4      CONTINUE
071      3      R=R/2.0
072      IF(L)GOT05
073      WRITE(Н41,2002)
074      GOT07
075      6      WRITE(Н41,2003)
076      7      FEFUNKC(H,DL)
077      WRITE(Н41,2001)H,DL,ТОК,У,DLT,С0,Р3,EPSTL
078
079      1001 FORMAT(2F10.3,F10.9,5F10.3)
080      1002 FORMAT(6F10.4,3I2)
081      1003 FORMAT(8F10.3/8F10.3/8F10.3/8F10.3/8F10.3)

```

```

082      120
083      2001 FORMAT(3X,
084      *21НЗАГЛУШЛЕНИЕ ЭЛЕКТРОДА, F7.1,2H 4/3Х,
085      *9НЕГО ДЛИНА, F7.1,2H 4/3Х, ЗНТОК, F8.2,2H 4/3Х,
086      *9НПОТЕНЦИАЛ, F6.3,2H 3/3Х, 13'ЗАЩИТА ЗОНА,
087      *F7.3/3Х, 41С0/Е, F8.1/3Х, 13НСОПРОТИВЛЕНИЕ, F9.4/
088      *3Х, 7НЭПСИЛОН, F8.4)
089      2002 FORMAT(//5Х, 15НПРЕДВАРИТЕЛЬЧ:)
090      2003 FORMAT(//5Х, 22ЧОПЧИАЛЬЧЕ ПАРАМЕТРЧ:)
091      1999 FORMAT(//5Х, 15НПОДАСК ПО СЕТКЕ:)
092      IF(L)GOT08
093      GOT08
094      11      CALLCPE4(ЗАН,РЕЗУЛ,П11)
095      STOP
096      END

```

```

      FUNCTION FUNKC(H,DL)
      DIMENSION DLI(56),S(3),FU(56),T(17),
      *P0(2),PS(2,3),PH(2,3,5)
      COMMON/ЧСЛА/PO(56),HM(56),CP(56),HHM(56),HT,DT,RT,M1,
      *R43,V,DE,U0,UM,CC,C05,E,ETA,C3,BETA,M,
      *KCM,TOK,U,DLT,C0,R3,CPSIL
      H=H-1
      IF(N)62,62,63
      63   DL=0.0
      DLI(I)=DL
      CYM=0.0
      D022I=1,N
      GL1=GL
      GL=GL+HM(I)
      IF(GL-H)13,12,13
      12   DLI(I)=0.0
      GOT011
      13   IF(GL1-H)14,14,15
      14   IF(GL-H-DL)16,16,17
      15   DLI(I)=GL-H
      GOT011
      17   DLI(I)=DL
      GOT011
      15   IF(GL1-H-DL)18,18,12
      18   IF(GL-H-DL)20,20,21
      20   DLI(I)=HM(I)
      GOT011
      21   DLI(I)=H+DL-GL1
      CYM=CYM+DLI(I)/P0(I)
      22   DLI(M)=DLI(M)-DLI(I)
      CYM=CYM+DLI(M)/P0(M)
      GL=0.0
      D024I=1,N
      GL=GL+HM(I)
      SKSI=GL/(H+DL)
      SKSI=SKSI*SKSI
      Rksi=1+6*SKSI+SKSI*SKSI
      Rksi=SQRT(Rksi)
      Rksi=(Rksi-1-9*SI)/2.0
      Rksi=SQRT(Rksi)
      24   FU(I)=Rksi
      FU(I)=1.0
      II=1
      GL=0.0
      D064I=1,N
      GL=GL+HM(I)
      IF(GL-H)65,64,64
      65   IF(P0(I+1)/P0(I)-19.0)64,64,67
      67   II=I+1
      64   CONTINUE
      GL=0.0
      III=II-1
      IF(III)81,81,82
      82   D068I=1,III
      68   GL=GL+HM(I)
      81   HP=(H-GL)/DL
      GL=0.0
      HM1C=0.0
      CYM1=0.0
      CHEP=0.0
      CIEPA=0.0
      D025I=II,N
      CYM2=0.0
      83   HM1C=HM1C+HM(I)
      GL=GL+DLI(I)
      CYM1=CYM1+DLI(I)/P0(I)
      HM1CP=HM1C/DL
      IF(HM1CP-HP-0.1)25,25,27
      25   P01C=P0(I)
      GOT028
      27   P01C=GL/CYM1
      28   IF(I-N)20,30,30
      III=I+1
      D032J=III,M
      32   CYM2=CYM2+(FJ(J)-FU(J-1))/P0(J)
      D02C=(1-FU(I))/CYM2
      GOTJ31
      30   D02C=P0(M)
      RS=(P02C-P01C)/(P02C+P01C)
      R1=A,0-RS
      IF(RS)33,34,33
      A=ALOG(R1)
      A=(-A+RS/R1)/(A+RS)+1
      C=R-RS/R1
      R1=1*(1+RS)/2.0
      IF(HM1CP-HP)35,36,36
      35   DLW=0.0
      GOTJ37
      36   IF(HM1CP-HP-1.0)38,32,39
      DLW=HM1CP-HP
      GOTJ37
      38   DLW=1.0
      MA=2*HP
      MMA=2*HM1CP
      IS=0
      44   TH(1)=H/14-DLW
      TH(2)=TH(1)-1A
      TH(3)=TH(1)+1.0
      TH(4)=H/14
      TH(5)=H/14+HA+1.0
      TH(6)=H/14-HA
      TH(7)=H/14+HA
      TH(8)=TH(7)+2.0
      TH(9)=TH(7)+DLW+1.0
      TH(10)=TH(7)+DLW+2.0
      TH(11)=TH(6)-2.0
      TH(12)=H/14+1.0
      TH(13)=TH(2)-1.0
      TH(14)=HA+DLW+1.0
      TH(15)=HA+DLW+2.0
      TH(16)=HA+2.0
      TH(17)=TH(6)-DLW+2.0
      D04 J=1,17
      TC=.0+TH(J)*TH(J)
      TC=SRT(TC)
      TC=H(J)+TC
      TC=LOG(TC)
      TH(J)=TH(J)*TC
      SQ=H(1)
      D04 J=2,5
      SQ=SQ-TH(J)
      SQ=SQ+(TH(6)+TH(7))/2.0+R1*TH(8)
      SQ=SQ+RS*RS*(TH(9)-TH(10))/2.0
      IS=IS+1
      IF(IS-1)42,42,43
      42   SQ=RS*(SQ-TH(11))/2.0+TH(12)+TH(13))

```

ЧАССИЯ В FUNKС

документ

```

      SS=SS+RS*RS*(TH(14)-TH(15)/2.0-T(16)/2.0
      HMA=HMA*A
      GOT044
      43   SS=SS+C*(SQ+TH(12)+T(17)/2.0)
      GOT045
      34   SS=0.0
      45   SSA=ABS(SS)
      770  IF(SSA-CHEPA)25,25,46
      46   CHEP=SS
      790  CHEPA=SSA
      25   CONTINUE
      810  CHE=CHEP*DL
      810  HM1=HM(1)
      820  HM1P=HM1/DL
      860  P01=P0(1)
      870  CYM3=0.0
      880  DO47I=2,N
      890  47   CYM3=CYM3+(FU(I)-FU(I-1))/P0(I)
      100  P02=(1-FU(1))/CYM3
      110  R=(P02-P01)/(P02+P01)
      GOT073
      62   CYM=DL/P0(1)
      320  FU(1)=1.0
      330  CHE=0.0
      340  R=0.0
      350  HM1P=0.0
      360  73   YP=Y/DL
      370  HTP=HT/DL
      380  HP=H/DL
      310  R1=1.0-R
      320  IF(R)48,49,48
      330  48   A=ALOG(R1)
      340  A=-((A+R/R1)/(A+R))
      GOT050
      49   A=1.0
      50   C=R*R/R1
      380  AH=2.0*HM1P*A
      390  YP=YP*YP
      100  IF(HM1P-HP)51,52,52
      110  51   DLW=0.0
      GOT053
      130  52   IF(HM1P-HP-1.0)54,55,55
      140  54   DLW=HM1P-HP
      GOT053
      160  55   DLW=1.0
      155  53   HM1P=2.0*HM1P
      170  PC(1)=HP-HTP
      180  PC(2)=HP+HTP
      190  DO74I=1,2
      200  PS(I,1)=PC(I)+DLW
      210  PS(I,2)=PC(I)+1.0
      220  74   PS(I,3)=PC(I)
      230  DO75I=1,2
      240  GOT5J=1,3
      250  PH(I,J,1)=PS(I,J)
      260  PH(I,J,2)=PS(I,J)+HM1P
      270  PH(I,J,3)=PH(I,J,2)+AH
      280  PH(I,J,4)=-PS(I,J)+HM1P
      290  75   PH(I,J,5)=PH(I,J,4)+AH
      300  DO56J=1,3
      310  DO56L=1,5
      320  DO57I=1,2
      330  PH1=PH(I,J,L)*PH(I,J,L)

```

ЧАССИЕ РУКИ

Лист

```

340      PH1=UP+P;1
353      PH1=SQRT(PH1)
360      PH(I,J,L)=PH(I,J,L)/PH1
370      PH(1,J,L)=PH(1,J,L)+PH(2,J,L)
380      PT=PH(1,1,1)-PH(1,3,1)
390      PT=PT+R*(PH(1,1,2)+PH(1,1,4)-PH(1,3,2)-PH(1,3,4))
400      PT=PT+C*(PH(1,1,3)+PH(1,1,5)-PH(1,3,3)-PH(1,3,5))
410      POT=PH(1,2,1)-PH(1,1,1)
420      POT=POT+R*(PH(1,2,2)-PH(1,1,2))
430      POT=POT+C*(PH(1,2,3)-PH(1,1,3))
440      PT=PT+R1*POT
450      CONS=ALOG(2.0)
460      DIP=D3/DL
470      HP=H/DL
480      DD=ALOG(DIP)
490      S(1)=HP
500      CODP=(2.0*S(1)+3.0)*CONS-DD
510      S(2)=S(1)+1.0
520      S(3)=S(1)+S(2)
530      DO23I=1,3,1
540      23      S(I)=S(I)*ALOG(S(I))
550      CODP=CODP+S(1)+S(2)-S(3)
560      COD=CODP*DL
570      PI=3.141593
580      R3=(COD+CHE)/(2.0*PI*DL*CYM)
590      C=(2.0+BETA)/(2.0*(1.0+BETA))
600      CA=C*C-1.0
610      C=C+SQRT(CA)
620      C=ALOG(C)
630      C=2.0*RT*C/(PI*DT)
640      UTA=PT/(4.0*PI*Y*PO(1)*CYM)
650      CA=UTA/(2.0*C)
660      CAA=CA*CA+U0/(C*RIN3)
670      CAA=SQRT(CAA)
680      TOK=CAA-CA
690      U=UTA*TOK*RIN3
700      EPSIL=U/U0
710      IF(EPSIL<0.5)91,92,92
720      92      FUNKC=10000000000.0
730      GOT093
740      91      CONTINUE
750      RP=4T/DT
760      RP=ALOG(RP)
770      RP=PO(1)*DT*RP
780      RPP=1.0+RP/RIN3
790      RPP=BETA/RPP
800      RPP=KCM*(U0*(1.0-EPSIL)+RPP)/(U0+RPP)
810      DLT=ALOG(RPP)
820      IT=L0/E+0.5
830      CYMH=1.0
840      Z=1.0
850      DO56I=1,IT
860      Z=Z+1.0
870      CYMH=CYMH+1.0/Z
880      IF(MI-1)>1,71,72
890      71      CTO=(H+DL)*CF(1)
900      GOT076
910      72      GL=0.0
920      CTO=0.0
930      MI=MI-1
940      DO59I=1,MI
950      GL1=GL
960      GL=GL+HH4(I)

```

MACOMB FUNKC

N:CT 5

```
110      IF(GL=I-DL)60,60,61
111      CT0=CT0+BH*I(I)*CF(I)
120      CT059
130      61      IF(GL1,LT,H+DL)CT0=CT0+(H+DL-GL1)*CF(I)
140      59      CONTINUE
150      61      IF(GL,LT,H+DL)CT0=CT0+(H+DL-GL)*CF(M1)
010      76      CO=CT0+CO+(CO5+8.75*C9*TOK*TOK*R3/ETA)*CYMM
020      FUNKC=CO/CLT
030      93      RETURN
040      END
```

СОДЕРЖАНИЕ

1. Общие положения	3
2. Приведение многослойной геоэлектрической структуры грунтов к двухслойной модели	6
3. Определение оптимальной длины рабочей части и величины заглубления глубинного анодного заземления	9
4. Расчет сопротивления растеканию глубинного заземления	12
5. Расчет потенциала влияния глубинного анодного заземления	17
6. Расчет срока службы глубинного анодного заземления	21
7. Конструкции глубинных анодных заземлений	22
8. Бурение скважин под глубинные анодные заземления ..	26
9. Установка и монтаж глубинных анодных заземлений....	31
10. Техника безопасности и производственная санитария	40
Приложения	43

**Руководство
по расчету и технологии монтажа
глубинных анодных заземлений**

Р 253-76

Издание ВНИИСТА

**Редактор Г.К.Храпова Корректор С.П.Михайлова
Технический редактор Т.В.Бережева**

**Л-77665 Подписано в печать 29.Ш.1977г. Формат 60x84/16
Печ.л. 15,0 Уч.-изд.л. 13,0 Усл.печ.л. 14,0
Тираж 100 экз. Цена 1 р. 30 к. Заказ 31**

Ротапринт ВНИИСТА