

110159

中華人民共和國

交通部公路局設計院

土方計算表

路基寬度：6.5公尺

第二冊

教師參考室

陳列圖書不得攜出室外

一九五六年

中華人民共和國
交通部公路總局設計局

土方修正數計算表

路基寬度：6.5 公尺

第 二 冊

一 九 五 六 年

路基寬為6.5公尺的坡度修正數土方計算表說明書

本冊刊載的坡度修正數土方計算表，是補充主要土方計算表的。編制這些坡度修正數土方計算表之所以必要，是因為：道路通過平原地區時，是按主要計算表計算土方數量，而當道路通過丘陵地區時，土方工程量也可以按主要計算表計算，但必須要補加一個坡度修正數，亦即按主要計算表求得土方的基本數量，再加上一個按坡度修正數土方計算表所求得的土方數量。這個補加的數量，是靠邊坡延長而求得的。當地面坡度（ $\angle \alpha$ ）大時，則邊坡延長的就更長，而需要加入於土方基本數量的土方修正數量就更大。這樣才能求得真正的土工程數量。

（一）在計算路堤坡度土方修正數量時，需繪制下列形狀的計算圖：

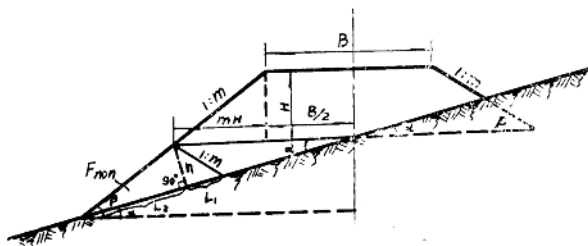


圖 1

圖中：B——路基寬度；

m——路堤邊坡坡度系數；

β ——路堤邊坡坡度角，或路堤邊坡與水平綫所組成的角度；

α ——道路所經過的地面坡度，以度計，或者為地面與水平綫所組成的角；

h——修正三角形的高；

$L_1 + L_2 - L$ ——修正三角形的底邊；

H——計算地段上路堤的平均高度（即平均工作標高）根據公式

$$H = H_{cp} = \frac{H_1 + H_2}{2} \quad \text{式中：}$$

$H_1 + H_2$ ——計算地段兩相隣斷面的工作標高之和。

根據計算圖導出計算公式，該公式作為計算土方修正數量的根據。

計算公式具有下列形式：

$$F_{non} = \frac{h \cdot L}{2} = \frac{1}{2} \sin^2 \alpha \left(\frac{B}{2} + mH \right)^2 \cdot \left(\frac{1}{\tan(\alpha + \beta)} + \frac{1}{\tan(\beta - \alpha)} \right); \quad D_{non} = F_{non} \cdot L$$

式中： F_{non} ——修正三角形的面積；

L——計算地段的路基長度；

D_{non} ——土方修正數量，以立方公尺計；

根据计算公式作以下驗算：对不同的坡度 α 由 $1^\circ-20^\circ$ 取同一个高度 $H=1.0$ 公尺計算修正数值。

確定：当坡度小於 3° 时，修正数很小，可以省略不計。当坡度大於 10° 时，相反地，修正数很大，按表計算將會不准確。因此，在坡度大於 10° 的地段，計算土方必須按橫断面計算。計算表中只列有 $3^\circ-10^\circ$ 的坡度修正数。

路堤坡度修正数土方計算表共有八个，这八个計算表都是完全根据編制主要計算表的方法而編制的。表中高度（这里的高度是指平均高度亦即是平均工作标高）是从最小高度 h_{min} 到 5.0 公尺，高度只取到 5.0 公尺，是由于在丘陵地区設計路堤很高的道路不合適而决定的。

每一个所規定的坡度 α 有一个計算表，在一个計算表中，坡度 α 不變。即 $\alpha=3^\circ、4^\circ、5^\circ、6^\circ、7^\circ、8^\circ、9^\circ、10^\circ$ 各有一个計算表，在每一个計算表中 α 的数值不變，边坡的坡度也不變，只是路堤的高度 H 和地段長度 L 變。

本冊中刊載下列路堤坡度修正土方數量計算表：

- (1) 当坡度为 3° 时——表 1^a
- (2) 当坡度为 4° 时——表 2^a
- (3) 当坡度为 5° 时——表 3^a
- (4) 当坡度为 6° 时——表 4^a
- (5) 当坡度为 7° 时——表 5^a
- (6) 当坡度为 8° 时——表 6^a
- (7) 当坡度为 9° 时——表 7^a
- (8) 当坡度为 10° 时——表 8^a

計算表中列有現成按平均工作标高查出的修正数值，而平均工作标高的范围在所有計算表中均取一致，其数值上已指出。

为使用計算表方便起見，表中不採用公式中所用的平均工作标高(H_{cp})，而採用工作标高的和，此与主要計算表中所採用的一样。

工作标高的和(H_1+H_2)每隔 2 公分變換一个数，这高度的變化是以計算進行比較而確定的。因以工作标高的和(H_1+H_2)每隔 1 公分變一个数，計算土方修正数量后得知其数值變化很小，因此，確定高度變化間隔为 2 公分一个。

在所有計算表中，都包括了路基地段長(L) 1—9 公尺的土方工程量，这段距离的間隔为 1 公尺。

为了求出几十公尺長度 L 的土方数量，可以分別从表上查出適应於几十公尺和几公尺的数值，然后相加而得。（此法与主要土方計算表中計算法相同）。因为表上所列的数值都是以整公尺为單位，所以当長为几十公尺（或零点儿公尺）时，表上数值的小数点应向右（或向左）移一位。

表中的坡度修正数，是根据平均工作标高計算的，而表中列的是工作标高的和(H_1+H_2)，这种計算表的格式，使用起来很方便，因其符合土方一覽表和主要計算表的格式。在选用該格式之前，作了以下的驗算：按平均工作标高，和按平均面積分別計算了修正土方工程量，其所得的結果差額很小，小於 1%。對於計算土方工程量來說，像这样的準確性已經足够了。所以計算土方工程量都是根据平均工作标高計算，因为这个方法很簡單。

在丘陵地区，只有当路基还没有變成半填半挖的路基时，無論按主要土方計算表，或按修正数土方計算表，都可以計算路堤土方工程量。假若路基的内边沿（靠山的一边）變成挖方时，則按計算表已經不能計算了，而修正数也將會不准確。在这种情况下，必須要画橫断面圖，而按橫断面計算土方。因此，在本冊刊載的修正数計算表中，路堤的最小高度已經算出，要在这些最小高度的条件下才可以使用这些計算表。

在路堤的最小高度 h_{min} 时，路基的内边沿（靠山的一边）在地面上，此时路基的位置是

最低的，即極限位置。此極限位置在下圖中示出。

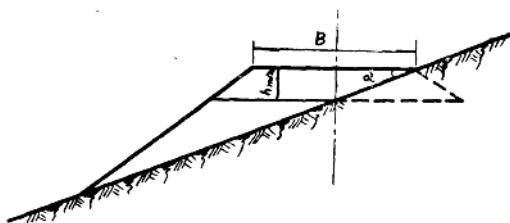


圖 2

根据此圖編制路堤最小高度的計算表：

路基寬為 6.5 M 的路堤最小高度計算表

編 号	坡 度 角 α (以 度 計)	路 堤 最 小 高 度 h_{min} (以公尺計)
1	3°	0.17
2	4°	0.23
3	5°	0.28
4	6°	0.34
5	7°	0.40
6	8°	0.46
7	9°	0.52
8	10°	0.57

每一个計算表中的坡度都不是从零开始，而是从其最小高度开始的，这是根据上列最小高度計算表所得。

在初步設計中，計算土方时，是估算的，若在一定地段範圍內，坡度不變，則可以一下子算出整个坡度地段的坡度修正數。为此，需要知道这个地段的土方工程數量 D （沒有考慮修正數），和地段長 L ，有了这些資料就可以根据解析公式求得断面的平均面積，然后求得平均高，求得平均高之后把其二倍，再按表求出修正面積。

在初步設計中，估計土方时的坡度修正數計算示例——已知的計算資料：

D (立方公尺) 該地段的土方數量；

L (公尺) 計算地段距离的長度。

該地段横断面的平均面積將等於：

$$F_{cp} = \frac{D}{L}; \quad \text{以平方公尺計。}$$

根据已知路基横断面的平均面積，可以求得整个地段路堤的平均高。

平均面積（不考慮修正數）將等於：

$$F_{cp} = BH + mH^2;$$

或把此公式變換为二次方程式將得：

$$mH^2 + BH - F_{cp} = 0$$

由此 H_{cp} 將等於：

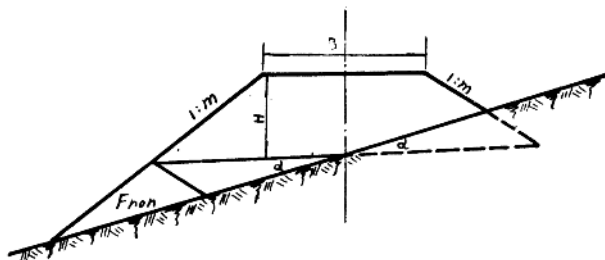


圖 3

$$H_{cp} = \frac{-B + \sqrt{B^2 - 4m(-F_{cp})}}{2m} = \frac{-B + \sqrt{B^2 + 4mF_{cp}}}{2m}$$

根据上面所引的公式求得平均高 H_{cp} ，把高的数值 2 倍，再从表中查出相适应长度的坡度修正数值。所求得的土方修正数量补加到已知的土方工程数量 $L D$ 中，而求得计算地段的全部土方工程数量。

平均高度 H_{cp} 的数值，用反求法进行校验，也就是，按公式 $F_{cp} = BH + mH^2$ 求得平均面积，共『H』的数值是取自二次方程式中所得的数值。

所求得的数值 F_{cp} 和数值 $F_{cp} = \frac{D}{L}$ 比较，则第一个平均面积的数值和按找出平均高而求得的平均面积数值之间的差额很小，不超过 2.0—2.5%。

因此，在初步设计中进行估算土方时，像这样计算的准确性，将是完全足够了。

(二) 在计算路堑坡度修正数量时，需绘制下列形状的计算图：

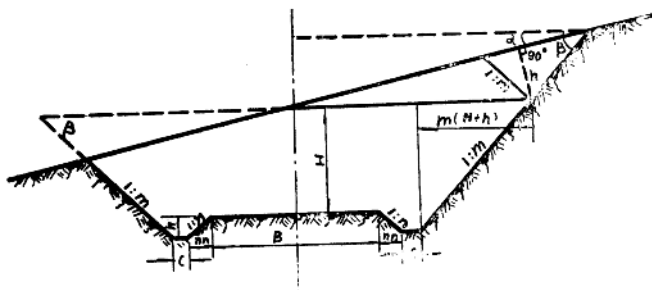


圖 4

B —— 路基宽度；

N —— 路堑内边坡坡度系数；

m —— 路堑外边坡坡度系数；

β —— 路堑外边坡与水平线所组成的角度；

α —— 道路所经过的地面坡度，以度计，或地面与水平线所组成的角度；

C —— 边沟宽度；

h —— 边沟深度；

H —— 计算地段路堑的平均深度，其按下式求得：

$$H = H_{cp} = \frac{H_1 + H_2}{2};$$

$H_1 + H_2$ ——計算地段的平均工作标高。

根据計算圖導出計算公式，按公式算出表中的修正數土方工程量。

計算公式具有下列形式：

$$F_{cp} = \frac{1}{2} \sin^2 \alpha \left\{ \frac{B + 2C + 2h(n+m)}{2} + mH \right\}^2 \times \left\{ \frac{1}{\operatorname{tg}(\alpha + \beta)} + \frac{1}{\operatorname{tg}(\beta - \alpha)} \right\};$$

計算表中列有坡度為 $3^\circ - 10^\circ$ 的修正數土方工程量。當坡度小於 3° 時，計算土方工程數量只按主要計算表計算，而不計算坡度。當坡度大於 10° 時，計算土方需要按橫斷面計算。

本冊中刊載十六個路塹坡度修正數計算表，其形式和使用方法與主要計算表一樣，也和路堤坡度修正數計算表一樣。與主要計算表比較起來看，則這些計算表中路塹深度的範圍不同。本冊計算表中路塹深度的變化，和路堤坡度修正數計算表中高度的變化一樣，其範圍也是從最小深度 h_{min} 到 5.0 公尺，而採用此範圍的根據，也和路堤坡度修正數計算表中的根據一樣。

每一個所規定的地面坡度 ($\angle \alpha$) 有一個計算表，在一個計算表內，坡度數值不變。

本冊刊載邊溝深為 0.6^m 和 0.8^m 的路塹坡度修正數土方計算表。因根據設計準則的規定，路塹有四個不同的邊溝深度：——0.4^m、0.6^m、0.8^m、和 0.9^m，（由土壤和中國的气候條件而定），所以需要分別計算這四個不同深度的坡度修正數。但是，當估計到邊溝深度對修正數值影響很小時，則可不必要計算所有四個深度的修正數，而只取兩個最常見的深度（即 $h = 0.6^m$ 和 $h = 0.8^m$ ）計算，當需要計算其他一個深度的坡度修正數時，可以使用與其邊溝深度數值相近的計算表計算，而修正數量的誤差將很小。

根據所採用的深度編制以下十六個計算表：

I. 路塹邊溝深 $h = 0.6^m$ 的計算表。

- (1) 當坡度為 3° 時——表 9^a
- (2) 當坡度為 4° 時——表 10^a
- (3) 當坡度為 5° 時——表 11^a
- (4) 當坡度為 6° 時——表 12^a
- (5) 當坡度為 7° 時——表 13^a
- (6) 當坡度為 8° 時——表 14^a
- (7) 當坡度為 9° 時——表 15^a
- (8) 當坡度為 10° 時——表 16^a

II. 路塹邊溝深 $h = 0.8^m$ 的計算表：

- (1) 當坡度為 3° 時——表 17^a
- (2) 當坡度為 4° 時——表 18^a
- (3) 當坡度為 5° 時——表 19^a
- (4) 當坡度為 6° 時——表 20^a
- (5) 當坡度為 7° 時——表 21^a
- (6) 當坡度為 8° 時——表 22^a
- (7) 當坡度為 9° 時——表 23^a
- (8) 當坡度為 10° 時——表 24^a

路塹坡度修正數計算表的格式和使用方法與路堤坡度修正數計算表相同，這裡不再重複。

在丘陵地區，只有當路基還沒有變成半填半挖的路基時，即路基外邊緣（靠山腳的一邊）沒有出地面，無論按主要土方計算表，或是按修正數土方計算表，都可以計算路塹土方工程

量。假若路基外边沿(靠山脚的一边)出了地面而成路堤时,在此情况下按計算表已經不能計算了,而修正数也將會不准確。在这种情况下,必須要画橫断面圖,而按橫断面計算土方。

根据上面所談的情况,当編制坡度修正数土方計算表时,必須要算出路塹的最小深度,在其最小深度的条件下,路塹保持自己的形式。因此,在本册所刊载的坡度修正数計算表中,把每一个坡度路塹的最小深度都已算出,从最小深度起到深度等於 5.0 M 这个范围内,可以使用本册所刊载的計算表。在路塹的最小深度 h_{min} 时,路基的外边沿(靠山脚的一边)在地面上。此时,路基的位置是最低的,即極限位置。此極限位置在下圖中示出:

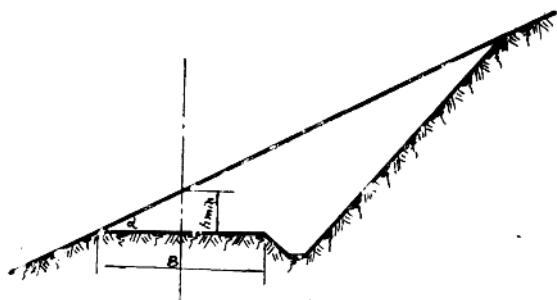


圖 5

根据此圖編制路塹最小深度的計算表,按绝对值來說,其最小深度等於路堤的最小高度,因为最小深度和最小高度都是由坡度($\angle \alpha$)和路基寬度所决定的無論对路堤和路塹都是一样。

路基寬为 6.5 M 的路塹最小高度計算表

編 号	坡 度 角 α (以 度 計)	路 塹 最 小 高 度 h_{min} (以公尺計)
1	3°	0.17
2	4°	0.23
3	5°	0.28
4	6°	0.34
5	7°	0.40
6	8°	0.46
7	9°	0.52
8	10°	0.57

每一个路塹坡度修正数計算表,都不是从零开始的,而是以其最小深度开始的。这是根据上面列的最小深度計算表所得的。

編制初步設計时,土方是估算的,在路塹情况下,一下估算整个地段的修正数是伊复雜的。因为标准式路塹的計算公式很复雜,按此公式求整个地段路塹的平均深度,是很复雜的;再者,考慮到路塹地段的長度常常是不長的。因此,按縱断面求路塹地段平均深度,再按一般順序使用本册計算表,是比較簡單的。

表 1^a路堤坡度 $\angle \alpha = 3^\circ$ 的修正數計算表

B=6.5, M;

H: 0.17~5.0M

m=1.5

L	1	2	3	4	5	6	7	8	9
H_1+H_2									
0.34	0.051	0.102	0.153	0.204	0.255	0.306	0.357	0.408	0.459
36	0.051	0.102	0.153	0.204	0.255	0.306	0.357	0.408	0.459
38	0.052	0.104	0.156	0.208	0.260	0.312	0.364	0.416	0.468
0.40	0.052	0.104	0.156	0.208	0.260	0.312	0.364	0.416	0.468
42	0.053	0.106	0.159	0.212	0.265	0.318	0.371	0.424	0.477
44	0.053	0.106	0.159	0.212	0.265	0.318	0.371	0.414	0.477
46	0.054	0.108	0.162	0.216	0.270	0.324	0.378	0.432	0.486
48	0.054	0.108	0.162	0.216	0.270	0.324	0.378	0.432	0.486
0.50	0.054	0.108	0.162	0.216	0.270	0.324	0.378	0.432	0.486
52	0.055	0.110	0.165	0.220	0.275	0.330	0.385	0.440	0.495
54	0.055	0.110	0.165	0.220	0.275	0.330	0.385	0.440	0.495
56	0.056	0.112	0.168	0.224	0.280	0.336	0.392	0.448	0.504
58	0.056	0.112	0.168	0.224	0.280	0.336	0.392	0.448	0.504
0.60	0.057	0.114	0.171	0.228	0.285	0.342	0.399	0.456	0.513
62	0.057	0.114	0.171	0.228	0.285	0.342	0.399	0.456	0.513
64	0.058	0.116	0.174	0.232	0.290	0.348	0.406	0.464	0.522
66	0.058	0.116	0.174	0.232	0.290	0.348	0.406	0.464	0.522
68	0.059	0.118	0.177	0.236	0.295	0.354	0.413	0.472	0.531
0.70	0.059	0.118	0.177	0.236	0.295	0.354	0.413	0.472	0.531
72	0.059	0.118	0.177	0.236	0.295	0.354	0.413	0.472	0.531
74	0.060	0.120	0.180	0.240	0.300	0.360	0.420	0.480	0.540
76	0.060	0.120	0.180	0.240	0.300	0.360	0.420	0.480	0.540
78	0.061	0.122	0.183	0.244	0.305	0.366	0.427	0.488	0.549
0.80	0.061	0.122	0.183	0.244	0.305	0.366	0.427	0.488	0.549
82	0.062	0.124	0.186	0.248	0.310	0.372	0.434	0.496	0.558
84	0.062	0.124	0.186	0.248	0.310	0.372	0.434	0.496	0.558
86	0.063	0.126	0.189	0.252	0.315	0.378	0.441	0.504	0.567
88	0.063	0.126	0.189	0.252	0.315	0.378	0.441	0.504	0.567
0.90	0.064	0.128	0.192	0.256	0.320	0.384	0.448	0.512	0.576
92	0.064	0.128	0.192	0.256	0.320	0.384	0.448	0.512	0.576
94	0.065	0.130	0.195	0.260	0.325	0.390	0.455	0.520	0.585
96	0.065	0.130	0.195	0.260	0.325	0.390	0.455	0.520	0.585
98	0.066	0.132	0.198	0.264	0.330	0.396	0.462	0.528	0.594

表 1^a (續)

L	1	2	3	4	5	6	7	8	9
$H_1 + H_2$									
1.00	0.066	0.132	0.198	0.264	0.330	0.396	0.462	0.528	0.594
02	0.067	0.134	0.201	0.268	0.335	0.402	0.469	0.536	0.603
04	0.067	0.134	0.201	0.268	0.335	0.402	0.469	0.536	0.603
06	0.068	0.136	0.204	0.272	0.340	0.408	0.476	0.544	0.612
08	0.068	0.136	0.204	0.272	0.340	0.408	0.476	0.544	0.612
1.10	0.039	0.138	0.207	0.273	0.345	0.414	0.483	0.552	0.621
12	0.039	0.138	0.207	0.276	0.345	0.414	0.483	0.552	0.621
14	0.070	0.140	0.210	0.280	0.350	0.420	0.490	0.560	0.630
16	0.070	0.140	0.210	0.280	0.350	0.420	0.490	0.560	0.630
18	0.071	0.142	0.213	0.284	0.355	0.426	0.497	0.568	0.639
1.20	0.071	0.142	0.213	0.284	0.355	0.426	0.497	0.568	0.639
22	0.072	0.144	0.216	0.288	0.360	0.432	0.504	0.576	0.648
24	0.072	0.144	0.216	0.288	0.360	0.432	0.504	0.576	0.648
26	0.073	0.146	0.219	0.292	0.365	0.438	0.511	0.584	0.657
28	0.073	0.146	0.219	0.292	0.365	0.438	0.511	0.584	0.657
1.30	0.074	0.148	0.222	0.295	0.370	0.444	0.518	0.592	0.666
32	0.074	0.148	0.222	0.295	0.370	0.444	0.518	0.592	0.666
34	0.075	0.150	0.225	0.300	0.375	0.450	0.525	0.600	0.675
36	0.075	0.150	0.225	0.300	0.375	0.450	0.525	0.600	0.675
38	0.076	0.152	0.228	0.304	0.380	0.456	0.532	0.608	0.684
1.40	0.077	0.154	0.231	0.308	0.385	0.462	0.539	0.616	0.693
42	0.077	0.154	0.231	0.308	0.385	0.462	0.539	0.616	0.693
44	0.078	0.156	0.234	0.312	0.390	0.468	0.546	0.624	0.702
46	0.078	0.156	0.234	0.312	0.390	0.468	0.546	0.624	0.702
48	0.079	0.158	0.237	0.316	0.395	0.474	0.553	0.632	0.711
1.50	0.079	0.158	0.237	0.316	0.395	0.474	0.553	0.632	0.711
52	0.080	0.160	0.240	0.320	0.400	0.480	0.560	0.640	0.720
54	0.080	0.160	0.240	0.320	0.400	0.480	0.560	0.640	0.720
56	0.081	0.162	0.243	0.324	0.405	0.485	0.567	0.648	0.729
58	0.081	0.162	0.243	0.324	0.405	0.485	0.567	0.648	0.729
1.60	0.082	0.164	0.246	0.328	0.410	0.492	0.574	0.656	0.738
62	0.083	0.166	0.249	0.332	0.415	0.498	0.581	0.664	0.747
64	0.083	0.166	0.249	0.332	0.415	0.498	0.581	0.664	0.747
66	0.084	0.168	0.252	0.336	0.420	0.504	0.588	0.672	0.756
68	0.084	0.168	0.252	0.336	0.420	0.504	0.588	0.672	0.756
1.70	0.085	0.170	0.255	0.340	0.425	0.510	0.595	0.680	0.765
72	0.085	0.170	0.255	0.340	0.425	0.510	0.595	0.680	0.765
74	0.088	0.172	0.258	0.344	0.430	0.516	0.602	0.688	0.774
76	0.086	0.172	0.258	0.344	0.430	0.516	0.602	0.688	0.774
78	0.087	0.174	0.261	0.348	0.435	0.522	0.609	0.693	0.783
1.80	0.088	0.176	0.264	0.352	0.440	0.528	0.616	0.704	0.792
82	0.088	0.176	0.264	0.352	0.440	0.528	0.616	0.704	0.792
84	0.089	0.178	0.267	0.356	0.445	0.534	0.623	0.712	0.801
86	0.089	0.178	0.267	0.356	0.445	0.534	0.623	0.712	0.801
88	0.090	0.180	0.270	0.360	0.450	0.540	0.630	0.720	0.810
1.90	0.090	0.180	0.270	0.360	0.450	0.540	0.630	0.720	0.810
92	0.091	0.182	0.273	0.364	0.455	0.546	0.637	0.728	0.819
94	0.092	0.184	0.276	0.368	0.460	0.552	0.644	0.733	0.828
96	0.092	0.184	0.276	0.368	0.460	0.552	0.644	0.733	0.828
98	0.093	0.186	0.279	0.372	0.465	0.558	0.651	0.744	0.837

表 1a (續)

L	1	2	3	4	5	6	7	8	9
$H_1 + H_2$									
2.00	0.093	0.183	0.279	0.372	0.465	0.558	0.651	0.744	0.837
02	0.094	0.188	0.282	0.376	0.470	0.564	0.658	0.752	0.846
04	0.095	0.190	0.285	0.380	0.475	0.570	0.665	0.760	0.855
06	0.095	0.190	0.285	0.380	0.475	0.570	0.665	0.760	0.855
08	0.096	0.192	0.288	0.384	0.480	0.573	0.672	0.768	0.864
2.10	0.096	0.192	0.288	0.384	0.480	0.580	0.672	0.768	0.864
12	0.097	0.194	0.291	0.388	0.485	0.582	0.679	0.773	0.873
14	0.098	0.195	0.294	0.392	0.490	0.588	0.683	0.784	0.882
16	0.098	0.195	0.294	0.392	0.490	0.588	0.683	0.784	0.882
18	0.099	0.198	0.297	0.395	0.495	0.594	0.693	0.792	0.891
2.20	0.099	0.198	0.297	0.395	0.495	0.594	0.693	0.792	0.891
22	0.100	0.200	0.300	0.400	0.500	0.600	0.700	0.800	0.900
24	0.101	0.202	0.303	0.404	0.505	0.606	0.707	0.808	0.909
26	0.101	0.202	0.303	0.404	0.505	0.606	0.707	0.808	0.909
28	0.102	0.204	0.306	0.408	0.510	0.612	0.714	0.816	0.918
2.30	0.102	0.204	0.306	0.408	0.510	0.612	0.714	0.816	0.918
32	0.103	0.203	0.309	0.412	0.515	0.618	0.721	0.824	0.927
34	0.104	0.208	0.312	0.416	0.520	0.624	0.728	0.832	0.936
36	0.104	0.208	0.312	0.416	0.520	0.624	0.728	0.832	0.936
38	0.105	0.210	0.315	0.420	0.525	0.630	0.735	0.840	0.945
2.40	0.106	0.212	0.318	0.424	0.530	0.633	0.742	0.848	0.954
42	0.106	0.212	0.318	0.424	0.530	0.633	0.742	0.848	0.954
44	0.107	0.214	0.321	0.428	0.535	0.642	0.749	0.856	0.963
46	0.107	0.214	0.321	0.428	0.535	0.642	0.749	0.856	0.963
48	0.108	0.216	0.324	0.432	0.540	0.648	0.756	0.864	0.972
2.50	0.109	0.218	0.327	0.436	0.545	0.654	0.763	0.872	0.981
52	0.109	0.218	0.327	0.436	0.545	0.654	0.763	0.872	0.981
54	0.110	0.220	0.330	0.440	0.550	0.660	0.770	0.880	0.990
56	0.111	0.222	0.333	0.444	0.555	0.666	0.777	0.888	0.999
58	0.111	0.222	0.333	0.444	0.555	0.666	0.777	0.888	0.999
2.60	0.112	0.224	0.338	0.448	0.560	0.672	0.784	0.896	1.008
62	0.113	0.226	0.339	0.452	0.565	0.678	0.791	0.904	1.017
64	0.113	0.226	0.339	0.452	0.565	0.678	0.791	0.904	1.017
66	0.114	0.228	0.342	0.456	0.570	0.684	0.798	0.912	1.026
68	0.115	0.230	0.345	0.460	0.575	0.690	0.805	0.920	1.035
2.70	0.115	0.230	0.345	0.460	0.575	0.690	0.805	0.920	1.035
72	0.116	0.232	0.348	0.464	0.580	0.696	0.812	0.928	1.044
74	0.117	0.234	0.351	0.468	0.585	0.702	0.819	0.936	1.053
76	0.117	0.234	0.351	0.468	0.585	0.702	0.819	0.936	1.053
78	0.118	0.236	0.354	0.472	0.590	0.708	0.826	0.944	1.062
2.80	0.118	0.236	0.354	0.472	0.590	0.708	0.826	0.944	1.062
82	0.119	0.238	0.357	0.476	0.595	0.714	0.833	0.952	1.071
84	0.120	0.240	0.360	0.480	0.600	0.720	0.840	0.960	1.080
86	0.120	0.240	0.360	0.480	0.600	0.720	0.840	0.960	1.080
88	0.121	0.242	0.363	0.484	0.605	0.726	0.847	0.968	1.089
2.90	0.122	0.245	0.366	0.488	0.610	0.732	0.854	0.976	1.098
92	0.123	0.246	0.369	0.492	0.615	0.738	0.861	0.984	1.107
94	0.123	0.246	0.369	0.492	0.615	0.738	0.861	0.984	1.107
96	0.124	0.248	0.372	0.496	0.620	0.744	0.868	0.992	1.116
98	0.125	0.250	0.375	0.500	0.625	0.750	0.875	1.000	1.125

表 1^a (續)

1.	1	2	3	4	5	6	7	8	9
$H_1 + H_2$									
3.00	0.125	0.250	0.375	0.500	0.625	0.750	0.875	1.000	1.125
02	0.126	0.252	0.378	0.504	0.630	0.756	0.882	1.008	1.134
04	0.127	0.254	0.381	0.508	0.635	0.762	0.889	1.016	1.143
06	0.127	0.254	0.381	0.508	0.635	0.762	0.889	1.016	1.143
08	0.128	0.256	0.384	0.512	0.640	0.768	0.896	1.024	1.152
3.10	0.129	0.258	0.387	0.516	0.645	0.774	0.903	1.032	1.161
12	0.129	0.258	0.387	0.516	0.645	0.774	0.903	1.032	1.161
14	0.130	0.260	0.390	0.520	0.650	0.780	0.910	1.040	1.170
16	0.131	0.262	0.393	0.524	0.655	0.785	0.917	1.048	1.179
18	0.131	0.262	0.393	0.524	0.655	0.788	0.917	1.048	1.179
3.20	0.132	0.264	0.393	0.528	0.660	0.792	0.924	1.056	1.188
22	0.133	0.266	0.399	0.532	0.665	0.798	0.931	1.064	1.197
24	0.134	0.268	0.402	0.536	0.670	0.804	0.938	1.072	1.206
26	0.134	0.268	0.402	0.536	0.670	0.804	0.938	1.072	1.206
28	0.135	0.270	0.405	0.540	0.675	0.810	0.945	1.080	1.215
3.30	0.136	0.272	0.408	0.544	0.680	0.816	0.952	1.088	1.224
32	0.136	0.272	0.408	0.544	0.680	0.816	0.952	1.088	1.224
34	0.137	0.274	0.411	0.548	0.685	0.822	0.959	1.096	1.233
36	0.138	0.276	0.414	0.552	0.690	0.828	0.966	1.004	1.242
38	0.139	0.278	0.417	0.556	0.695	0.834	0.973	1.112	1.251
3.40	0.139	0.278	0.417	0.556	0.695	0.834	0.973	1.112	1.251
42	0.140	0.280	0.420	0.560	0.700	0.840	0.980	1.120	1.260
44	0.141	0.282	0.423	0.564	0.705	0.846	0.987	1.128	1.269
46	0.141	0.282	0.423	0.564	0.705	0.846	0.987	1.128	1.269
48	0.142	0.284	0.426	0.568	0.710	0.852	0.994	1.136	1.278
3.50	0.143	0.284	0.429	0.572	0.715	0.858	1.001	1.144	1.287
52	0.144	0.288	0.432	0.576	0.720	0.864	1.008	1.152	1.296
54	0.144	0.288	0.432	0.576	0.720	0.864	1.008	1.152	1.296
56	0.145	0.290	0.435	0.580	0.725	0.870	1.015	1.160	1.305
58	0.146	0.292	0.438	0.584	0.730	0.876	1.022	1.168	1.314
3.60	0.147	0.294	0.441	0.588	0.735	0.882	1.029	1.176	1.323
62	0.147	0.294	0.441	0.588	0.735	0.882	1.029	1.176	1.323
64	0.148	0.296	0.444	0.592	0.740	0.888	1.036	1.184	1.332
66	0.149	0.298	0.447	0.596	0.745	0.894	1.043	1.192	1.341
68	0.150	0.300	0.450	0.600	0.750	0.900	1.050	1.200	1.350
3.70	0.150	0.300	0.450	0.600	0.750	0.900	1.050	1.200	1.350
72	0.151	0.302	0.453	0.604	0.755	0.906	1.057	1.208	1.359
74	0.152	0.304	0.456	0.608	0.760	0.912	1.064	1.216	1.368
76	0.153	0.306	0.459	0.612	0.765	0.918	1.071	1.224	1.377
78	0.153	0.306	0.459	0.612	0.765	0.918	1.071	1.224	1.377
3.80	0.154	0.308	0.462	0.616	0.770	0.924	1.078	1.232	1.386
82	0.155	0.310	0.465	0.620	0.775	0.930	1.085	1.240	1.395
84	0.156	0.312	0.468	0.624	0.780	0.936	1.092	1.248	1.404
86	0.156	0.312	0.468	0.624	0.780	0.936	1.092	1.248	1.404
88	0.157	0.314	0.471	0.628	0.785	0.942	1.099	1.256	1.413
3.90	0.158	0.316	0.474	0.632	0.790	0.948	1.106	1.264	1.422
92	0.159	0.318	0.477	0.636	0.795	0.954	1.113	1.272	1.431
94	0.159	0.318	0.477	0.636	0.795	0.954	1.113	1.272	1.431
96	0.160	0.320	0.480	0.640	0.800	0.960	1.120	1.280	1.440
98	0.161	0.322	0.483	0.644	0.805	0.965	1.127	1.288	1.449

表 1^a (續)

L	1	2	3	4	5	6	7	8	9
$H_1 + H_2$									
4.00	0.162	0.324	0.483	0.648	0.810	0.972	1.134	1.293	1.458
02	0.162	0.324	0.486	0.648	0.810	0.972	1.134	1.293	1.458
04	0.163	0.326	0.489	0.652	0.815	0.978	1.141	1.304	1.467
06	0.164	0.328	0.492	0.656	0.820	0.984	1.148	1.312	1.476
08	0.165	0.330	0.495	0.660	0.825	0.990	1.155	1.320	1.485
4.10	0.166	0.332	0.498	0.664	0.830	0.993	1.132	1.328	1.494
12	0.166	0.332	0.498	0.664	0.830	0.993	1.132	1.328	1.494
14	0.167	0.334	0.501	0.668	0.835	1.002	1.139	1.336	1.403
16	0.168	0.336	0.504	0.672	0.840	1.008	1.176	1.344	1.512
18	0.169	0.338	0.507	0.676	0.845	1.014	1.183	1.352	1.521
4.20	0.170	0.340	0.510	0.680	0.850	1.020	1.190	1.360	1.530
22	0.170	0.340	0.510	0.680	0.850	1.020	1.190	1.360	1.530
24	0.171	0.342	0.513	0.684	0.855	1.026	1.197	1.368	1.539
26	0.172	0.344	0.516	0.688	0.860	1.032	1.204	1.376	1.548
28	0.173	0.346	0.519	0.692	0.865	1.038	1.211	1.384	1.557
4.30	0.174	0.348	0.522	0.696	0.870	1.044	1.218	1.392	1.566
32	0.174	0.348	0.522	0.696	0.870	1.044	1.218	1.392	1.566
34	0.175	0.350	0.525	0.700	0.875	1.050	1.225	1.400	1.575
36	0.176	0.352	0.528	0.704	0.880	1.056	1.232	1.408	1.584
38	0.177	0.354	0.531	0.708	0.885	1.062	1.239	1.416	1.593
4.40	0.178	0.356	0.534	0.712	0.890	1.068	1.246	1.424	1.602
42	0.178	0.356	0.534	0.712	0.890	1.068	1.246	1.424	1.602
44	0.179	0.358	0.537	0.716	0.895	1.074	1.253	1.432	1.611
46	0.180	0.360	0.540	0.720	0.900	1.080	1.260	1.440	1.620
48	0.181	0.362	0.543	0.724	0.905	1.086	1.267	1.448	1.629
4.50	0.182	0.364	0.546	0.728	0.910	1.092	1.274	1.456	1.638
52	0.183	0.366	0.549	0.732	0.915	1.098	1.281	1.464	1.647
54	0.183	0.366	0.549	0.732	0.915	1.098	1.281	1.464	1.647
56	0.184	0.368	0.552	0.736	0.920	1.104	1.288	1.472	1.656
58	0.185	0.370	0.555	0.740	0.925	1.110	1.295	1.480	1.665
4.60	0.186	0.372	0.558	0.744	0.930	1.116	1.302	1.488	1.674
62	0.187	0.374	0.561	0.748	0.935	1.122	1.309	1.496	1.683
64	0.188	0.376	0.564	0.752	0.940	1.128	1.316	1.504	1.692
66	0.188	0.376	0.564	0.752	0.940	1.128	1.316	1.504	1.692
68	0.189	0.378	0.567	0.756	0.945	1.134	1.323	1.512	1.701
4.70	0.190	0.380	0.570	0.760	0.950	1.140	1.330	1.520	1.710
72	0.191	0.382	0.573	0.764	0.955	1.146	1.337	1.528	1.719
74	0.192	0.384	0.576	0.768	0.960	1.152	1.344	1.536	1.728
76	0.193	0.386	0.579	0.772	0.965	1.158	1.351	1.544	1.737
78	0.193	0.386	0.579	0.772	0.965	1.158	1.351	1.544	1.737
4.80	0.194	0.388	0.582	0.776	0.970	1.164	1.358	1.552	1.746
82	0.195	0.390	0.585	0.780	0.975	1.170	1.365	1.560	1.755
84	0.195	0.392	0.588	0.784	0.980	1.176	1.372	1.568	1.764
86	0.197	0.394	0.591	0.788	0.985	1.182	1.379	1.576	1.773
88	0.198	0.396	0.594	0.792	0.990	1.188	1.386	1.584	1.782
4.90	0.199	0.398	0.597	0.796	0.995	1.194	1.393	1.592	1.791
92	0.199	0.398	0.597	0.796	0.995	1.194	1.393	1.592	1.791
94	0.200	0.400	0.600	0.800	1.000	1.200	1.400	1.600	1.800
96	0.201	0.402	0.603	0.804	1.005	1.206	1.407	1.608	1.809
98	0.202	0.404	0.606	0.808	1.010	1.212	1.414	1.616	1.818

表 1a (續)

I.	1	2	3	4	5	6	7	8	9
$H_1 + H_2$									
5.00	0.203	0.403	0.609	0.812	1.015	1.218	1.421	1.624	1.827
02	0.204	0.408	0.612	0.808	1.020	1.224	1.428	1.632	1.836
04	0.205	0.410	0.615	0.820	1.025	1.230	1.435	1.640	1.845
06	0.205	0.410	0.615	0.820	1.025	1.230	1.435	1.640	1.845
08	0.206	0.412	0.618	0.824	1.030	1.236	1.452	1.648	1.854
5.10	0.207	0.414	0.621	0.828	1.035	1.242	1.449	1.656	1.863
12	0.208	0.416	0.624	0.832	1.040	1.248	1.456	1.664	1.872
14	0.209	0.418	0.627	0.836	1.045	1.254	1.463	1.672	1.881
16	0.210	0.420	0.630	0.840	1.050	1.260	1.470	1.680	1.890
18	0.211	0.422	0.633	0.844	1.055	1.266	1.477	1.688	1.899
5.20	0.212	0.424	0.636	0.848	1.060	1.272	1.484	1.696	1.908
22	0.213	0.426	0.639	0.852	1.065	1.278	1.491	1.704	1.917
24	0.213	0.426	0.639	0.852	1.065	1.278	1.491	1.704	1.917
26	0.214	0.428	0.642	0.856	1.070	1.284	1.498	1.712	1.926
28	0.215	0.430	0.645	0.860	1.075	1.290	1.505	1.720	1.935
5.30	0.216	0.432	0.648	0.864	1.080	1.296	1.512	1.728	1.944
32	0.217	0.434	0.651	0.868	1.085	1.302	1.519	1.736	1.953
34	0.218	0.436	0.654	0.872	1.090	1.308	1.526	1.744	1.962
36	0.219	0.438	0.657	0.876	1.095	1.314	1.533	1.752	1.971
38	0.220	0.440	0.660	0.880	1.100	1.320	1.540	1.760	1.980
5.40	0.221	0.442	0.663	0.884	1.105	1.326	1.547	1.768	1.989
42	0.222	0.444	0.666	0.888	1.110	1.332	1.554	1.776	1.998
44	0.222	0.444	0.668	0.888	1.110	1.332	1.554	1.776	1.998
46	0.223	0.446	0.669	0.892	1.115	1.338	1.561	1.784	2.007
48	0.224	0.448	0.672	0.896	1.120	1.344	1.568	1.792	2.016
5.50	0.225	0.450	0.675	0.900	1.125	1.350	1.575	1.800	2.025
52	0.226	0.452	0.678	0.904	1.130	1.356	1.582	1.808	2.034
54	0.227	0.454	0.681	0.908	1.135	1.362	1.589	1.816	2.043
56	0.228	0.456	0.684	0.912	1.140	1.368	1.596	1.824	2.052
58	0.229	0.458	0.687	0.915	1.145	1.374	1.603	1.832	2.061
5.60	0.230	0.460	0.690	0.920	1.150	1.380	1.610	1.840	2.070
62	0.231	0.462	0.693	0.924	1.155	1.386	1.617	1.848	2.079
64	0.232	0.464	0.696	0.928	1.160	1.392	1.624	1.856	2.088
66	0.233	0.466	0.699	0.932	1.165	1.398	1.631	1.864	2.097
68	0.233	0.466	0.699	0.932	1.165	1.398	1.631	1.864	2.097
5.70	0.234	0.468	0.702	0.936	1.170	1.404	1.638	1.872	2.106
72	0.235	0.470	0.705	0.940	1.175	1.410	1.645	1.880	2.115
74	0.236	0.472	0.708	0.944	1.180	1.416	1.652	1.888	2.124
76	0.237	0.474	0.711	0.948	1.185	1.422	1.659	1.896	2.133
78	0.238	0.476	0.714	0.952	1.190	1.428	1.663	1.904	2.142
5.80	0.239	0.478	0.717	0.956	1.195	1.434	1.673	1.912	2.151
82	0.240	0.480	0.720	0.960	1.200	1.440	1.680	1.920	2.160
84	0.241	0.482	0.723	0.964	1.205	1.446	1.687	1.928	2.169
86	0.242	0.484	0.726	0.968	1.210	1.452	1.694	1.936	2.178
88	0.243	0.486	0.729	0.972	1.215	1.458	1.701	1.944	2.187
5.90	0.244	0.488	0.732	0.976	1.220	1.464	1.708	1.952	2.196
92	0.245	0.490	0.735	0.980	1.225	1.470	1.711	1.960	2.205
94	0.246	0.492	0.738	0.984	1.230	1.477	1.722	1.968	2.214
96	0.247	0.494	0.741	0.988	1.235	1.482	1.729	1.976	2.223
98	0.248	0.496	0.744	0.992	1.240	1.488	1.736	1.984	2.232

表 1^a (續)

L	1	2	3	4	5	6	7	8	9
$H_1 + H_2$									
6.00	0.249	0.498	0.747	0.996	1.245	1.494	1.743	1.992	2.241
02	0.250	0.500	0.750	1.000	1.250	1.500	1.750	2.000	2.250
04	0.251	0.502	0.753	1.004	1.255	1.506	1.757	2.008	2.259
06	0.252	0.504	0.756	1.008	1.260	1.512	1.764	2.016	2.268
08	0.253	0.506	0.759	1.012	1.265	1.518	1.771	2.024	2.277
6.10	0.253	0.507	0.759	1.012	1.265	1.518	1.771	2.024	2.277
12	0.254	0.508	0.762	1.016	1.270	1.524	1.778	2.032	2.286
14	0.255	0.510	0.765	1.020	1.275	1.530	1.785	2.040	2.295
16	0.256	0.512	0.768	1.024	1.280	1.536	1.792	2.048	2.304
18	0.257	0.514	0.771	1.028	1.285	1.542	1.799	2.056	2.313
6.20	0.258	0.516	0.774	1.032	1.290	1.548	1.806	2.064	2.322
22	0.259	0.518	0.777	1.036	1.295	1.554	1.813	2.072	2.331
24	0.260	0.520	0.780	1.040	1.300	1.560	1.820	2.080	2.340
26	0.261	0.522	0.783	1.044	1.305	1.566	1.827	2.088	2.349
28	0.262	0.524	0.786	1.048	1.310	1.572	1.834	2.096	2.358
6.30	0.263	0.526	0.789	1.052	1.315	1.578	1.841	2.104	2.367
32	0.264	0.528	0.792	1.056	1.320	1.584	1.848	2.112	2.376
34	0.265	0.530	0.795	1.060	1.325	1.590	1.855	2.120	2.385
36	0.266	0.532	0.798	1.064	1.330	1.596	1.862	2.128	2.394
38	0.267	0.534	0.801	1.068	1.335	1.602	1.869	2.136	2.403
6.40	0.268	0.536	0.804	1.072	1.340	1.608	1.876	2.144	2.412
42	0.269	0.538	0.807	1.076	1.345	1.614	1.883	2.152	2.421
44	0.270	0.540	0.810	1.080	1.350	1.620	1.890	2.160	2.430
46	0.271	0.542	0.813	1.084	1.355	1.626	1.897	2.168	2.439
48	0.272	0.544	0.816	1.088	1.360	1.632	1.904	2.176	2.448
6.50	0.273	0.546	0.819	1.092	1.365	1.638	1.911	2.184	2.457
52	0.274	0.548	0.822	1.096	1.370	1.644	1.918	2.192	2.466
54	0.275	0.550	0.825	1.100	1.375	1.650	1.925	2.200	2.475
56	0.276	0.552	0.828	1.104	1.380	1.656	1.932	2.208	2.484
58	0.277	0.554	0.831	1.108	1.385	1.662	1.939	2.216	2.493
6.60	0.278	0.556	0.834	1.112	1.390	1.668	1.946	2.224	2.502
62	0.279	0.558	0.837	1.116	1.395	1.674	1.953	2.232	2.511
64	0.280	0.560	0.840	1.120	1.400	1.680	1.960	2.240	2.520
66	0.281	0.562	0.843	1.124	1.405	1.686	1.967	2.248	2.529
68	0.282	0.564	0.846	1.128	1.410	1.692	1.974	2.256	2.538
6.70	0.283	0.566	0.849	1.132	1.415	1.698	1.981	2.264	2.577
72	0.285	0.570	0.855	1.140	1.425	1.710	1.995	2.280	2.565
74	0.286	0.572	0.858	1.144	1.430	1.716	2.002	2.288	2.574
76	0.287	0.574	0.861	1.148	1.435	1.722	2.009	2.296	2.583
78	0.288	0.576	0.864	1.152	1.440	1.728	2.016	2.304	2.592
6.80	0.289	0.578	0.867	1.156	1.445	1.734	2.023	2.312	2.601
82	0.290	0.580	0.870	1.160	1.450	1.740	2.030	2.320	2.610
84	0.291	0.582	0.873	1.164	1.455	1.746	2.037	2.328	2.619
86	0.292	0.584	0.876	1.168	1.460	1.752	2.044	2.336	2.628
88	0.293	0.586	0.879	1.172	1.465	1.758	2.051	2.344	2.637
6.90	0.294	0.588	0.882	1.176	1.470	1.764	2.058	2.352	2.646
92	0.295	0.590	0.885	1.180	1.475	1.770	2.065	2.360	2.655
94	0.296	0.592	0.888	1.184	1.480	1.776	2.072	2.368	2.664
96	0.297	0.594	0.891	1.188	1.485	1.782	2.079	2.376	2.673
98	0.298	0.596	0.894	1.192	1.490	1.788	2.086	2.384	2.682

表 1^a (續)

$H_1 + H_2$	1	2	3	4	5	6	7	8	9
7.00	0.299	0.598	0.897	1.196	1.495	1.794	2.093	2.392	2.691
02	0.300	0.600	0.900	1.200	1.500	1.800	2.100	2.400	2.700
04	0.301	0.602	0.903	1.204	1.505	1.808	2.107	2.408	2.709
06	0.302	0.604	0.906	1.208	1.510	1.812	2.114	2.416	2.718
08	0.303	0.606	0.909	1.212	1.515	1.818	2.121	2.424	2.727
7.10	0.304	0.608	0.912	1.216	1.520	1.824	2.128	2.432	2.733
12	0.305	0.610	0.915	1.220	1.525	1.830	2.135	2.440	2.745
14	0.307	0.614	0.921	1.228	1.535	1.842	2.149	2.456	2.763
18	0.308	0.616	0.924	1.232	1.540	1.848	2.156	2.464	2.772
18	0.309	0.618	0.927	1.236	1.545	1.854	2.163	2.472	2.781
7.20	0.310	0.620	0.930	1.240	1.550	1.860	2.170	2.480	2.790
22	0.311	0.622	0.933	1.244	1.555	1.868	2.177	2.488	2.799
24	0.312	0.624	0.936	1.248	1.560	1.872	2.184	2.496	2.808
26	0.313	0.626	0.939	1.252	1.565	1.878	2.191	2.504	2.817
28	0.314	0.628	0.942	1.256	1.570	1.884	2.198	2.512	2.826
7.30	0.315	0.630	0.945	1.260	1.575	1.890	2.205	2.520	2.835
32	0.316	0.632	0.948	1.264	1.580	1.893	2.212	2.528	2.844
34	0.317	0.634	0.951	1.268	1.585	1.902	2.219	2.536	2.853
36	0.318	0.636	0.954	1.272	1.590	1.908	2.226	2.544	2.869
38	0.320	0.640	0.960	1.280	1.600	1.920	2.240	2.560	2.880
7.40	0.321	0.642	0.963	1.284	1.605	1.926	2.247	2.568	2.889
42	0.322	0.644	0.966	1.288	1.610	1.932	2.254	2.576	2.898
44	0.323	0.646	0.969	1.292	1.615	1.938	2.261	2.584	2.907
46	0.324	0.648	0.972	1.296	1.620	1.944	2.268	2.592	2.916
48	0.325	0.650	0.975	1.300	1.625	1.950	2.275	2.600	2.925
7.50	0.326	0.652	0.978	1.304	1.630	1.956	2.282	2.608	2.934
52	0.327	0.654	0.981	1.308	1.635	1.962	2.289	2.616	2.943
54	0.328	0.656	0.984	1.312	1.640	1.968	2.293	2.625	2.952
56	0.329	0.658	0.987	1.316	1.645	1.974	2.303	2.632	2.961
58	0.331	0.662	0.993	1.324	1.655	1.985	2.317	2.648	2.979
7.60	0.332	0.664	0.996	1.328	1.660	1.992	2.324	2.656	2.988
62	0.333	0.666	0.999	1.332	1.665	1.998	2.331	2.664	2.997
64	0.334	0.668	1.002	1.336	1.670	2.004	2.338	2.672	3.003
66	0.335	0.670	1.005	1.340	1.675	2.010	2.345	2.680	3.015
68	0.336	0.672	1.008	1.344	1.680	2.016	2.352	2.688	3.024
7.70	0.337	0.674	1.011	1.348	1.685	2.022	2.359	2.696	3.033
72	0.338	0.676	1.014	1.352	1.690	2.028	2.366	2.704	3.042
74	0.339	0.678	1.017	1.356	1.695	2.034	2.373	2.712	3.051
76	0.341	0.682	1.023	1.364	1.705	2.046	2.387	2.728	3.069
78	0.342	0.684	1.026	1.368	1.710	2.052	2.394	2.736	3.078
7.80	0.343	0.686	1.029	1.372	1.715	2.058	2.401	2.744	3.087
82	0.344	0.688	1.032	1.376	1.720	2.064	2.408	2.752	3.093
84	0.345	0.690	1.035	1.380	1.725	2.070	2.415	2.760	3.105
86	0.346	0.692	1.038	1.384	1.730	2.076	2.422	2.768	3.114
88	0.347	0.694	1.041	1.388	1.735	2.082	2.429	2.776	3.123
7.90	0.349	0.698	1.047	1.393	1.745	2.094	2.443	2.792	3.141
92	0.350	0.700	1.050	1.400	1.750	2.100	2.450	2.800	3.150
94	0.351	0.702	1.053	1.404	1.755	2.103	2.457	2.808	3.159
96	0.352	0.704	1.056	1.408	1.760	2.112	2.464	2.816	3.168
98	0.353	0.706	1.059	1.412	1.765	2.118	2.471	2.824	3.177