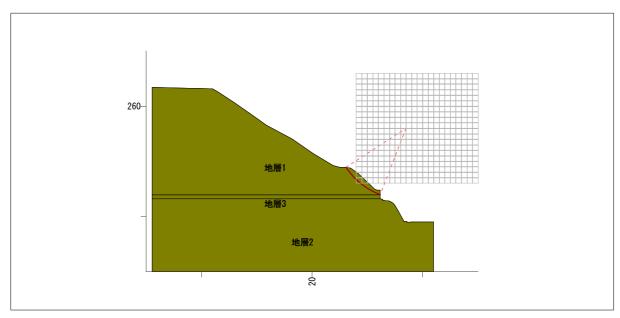


①現況断面安定計算データーシート

|     |    | 安定計算報告書<br>修正Fellenius法(道路土工式) |  |
|-----|----|--------------------------------|--|
|     |    |                                |  |
|     |    |                                |  |
|     |    |                                |  |
|     |    |                                |  |
|     |    |                                |  |
|     |    |                                |  |
|     |    |                                |  |
| 現場名 | 谷上 |                                |  |

 現場名
 谷上

 測線名
 NO. 2



断面図

| 種別             | 記号            | 単位            | 条件と結果               |
|----------------|---------------|---------------|---------------------|
| 計算式            | -             | -             | 修正Fellenius法(道路土工式) |
| 仮定安全率          | Fs0           | -             | 1. 000              |
| 安全率            | Fs            | -             | 1. 000              |
| 粘着力            | С             | ${ m kN/m^2}$ | 0. 38               |
| 内部摩擦角          | φ             | 0             | 35. 0000            |
| $\tan\phi$     | tan φ         | -             | 0. 700208           |
| 円弧中心座標         | X             | m             | 28. 500             |
| 円弧中心座標         | Y             | m             | 258. 000            |
| 円弧半径           | R             | m             | 6. 500              |
| すべり面長          | L             | m             | 4. 027              |
| 面積             | A             | $m^2$         | 1. 55               |
| 法線力            | N             | kN/m          | 21. 90              |
| 間隙水圧           | U             | kN/m          | 0.00                |
| 地すべり抵抗力        | S             | kN/m          | 16. 86              |
| 地すべり力          | T             | kN/m          | 16. 86              |
| 逆算粘着力(φ=0時)    | CO            | ${ m kN/m^2}$ | 4. 19               |
| 逆算内部摩擦角 (C=0時) | φ0            | 0             | 37. 5913            |
| 逆算tanφ (C=0時)  | $\tan \phi 0$ | _             | 0. 769863           |

# すべり面強度

| す | -べり | 始点座標   |          | 終点座標    |          | すべり面 | すべり面 | 粘着力                   | 内部原      | 撃擦角      |
|---|-----|--------|----------|---------|----------|------|------|-----------------------|----------|----------|
| 直 | 区間  | X (m)  | Y (m)    | X (m)   | Y (m)    | 形状   | 強度   | C(kN/m <sup>2</sup> ) | φ (° )   | tanφ     |
|   | 1   | 23.076 | 254. 418 | 26. 165 | 251. 934 | 円弧   | 逆算   | 0.38                  | 35. 0000 | 0.700208 |

| すべり面区間 | 区間幅<br>d(m) | すべり面<br>長<br>l(m) | スライス<br>重量<br>W(kN/m) | すべり面<br>法線分力<br>N(kN/m) | 間隙水圧<br>U(kN/m) | 地すべり<br>抵抗力<br>S(kN/m) | 地すべり力<br>T(kN/m)  |
|--------|-------------|-------------------|-----------------------|-------------------------|-----------------|------------------------|-------------------|
| 1      | 3. 089      | 4.027             | 27. 90                | 21. 90                  | 0.00            | 16. 86                 | 1 (KN/m)<br>16.86 |
| 合計     | 3.089       | 4. 027            | 27. 90                | 21. 90                  | 0.00            | 16. 86                 | 16. 86            |

## 計算条件

## 1. 地質定数

## (1) 単位体積重量γ

当該斜面は複数地層での解析を行っている。各々の単位体積重量は以下のとおりである。

| 地層  | 単位体積重量<br>γ <sub>t</sub> (kN/m³) |
|-----|----------------------------------|
| 地層1 | 18. 00                           |
| 地層2 | 18. 00                           |
| 地層3 | 18. 00                           |

※ 水の単位体積重量 γw: 10.000 (kN/m³)

## (2) 粘着力C、内部摩擦角φ

繰り返し円弧によって複数のすべり面からC, φ関係図を作成し、強度定数を推定する。

| 地層名 | 粘着力<br>C(kN/m²) | 内部摩擦角<br>φ (°) |
|-----|-----------------|----------------|
| 地層1 | 逆               | 算値             |
| 地層2 | 0.00            | 30.0000        |
| 地層3 | 0.00            | 30.0000        |

## 2. 安定計算式

安定計算式は修正Fellenius法(道路土工式)を用いる。

$$F_{S} = \frac{\sum \{C \cdot l + (W \cdot \cos \alpha - u \cdot d \cdot \cos \alpha) \cdot \tan \phi\}}{\sum W \cdot \sin \alpha}$$

ここで、

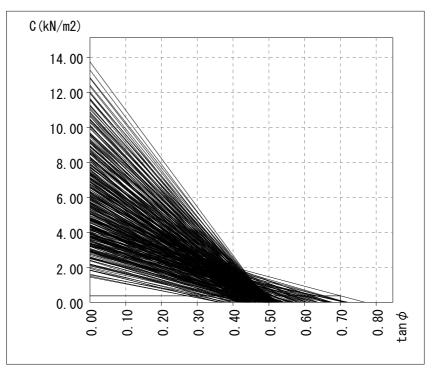
Fs : 安全率 C : 粘着力  $(kN/m^2)$ 1 : スライスのすべり面長さ (m)d : スライス幅 (m)₩ : スライス重量 (kN/m)α : すべり面傾斜角度 (°) u : 単位間隙水圧(u=h<sub>w</sub>·γ<sub>w</sub>)  $(kN/m^2)$ hw: 水位からすべり面の平均深さ (m)γω : 水の単位体積重量  $(kN/m^3)$ (°) φ : 内部摩擦角

## 3. 仮定安全率

逆算する地形の仮定安全率を Fs = 1.000 に設定する。

# C、φ逆計算

繰り返し円弧すべりによる逆算結果を C-tan φ 関係図で表すと次のようになる。



C-tan φ 関係図

上図を参考にして C、φ を決定する。

C = 0.38 
$$(kN/m^2)$$
  
 $\tan \phi$  = 0.700208  $(\phi$  = 35.0000 (°))

決定した C、 φ に基づいて、最小安全率を照査する。

円弧すべり (X,Y)=( 28.500, 258.000) R= 6.500 m の安定度は以下のとおりである。

## スライス要素の集計表

| 内部摩         | <b></b><br>響角 | 粘着力         | すべり面<br>長さ | 法線力     | 間隙水圧     | 地すべり<br>抵抗力 | 地すべり<br>力 |
|-------------|---------------|-------------|------------|---------|----------|-------------|-----------|
| $\phi$ (° ) | $	an\phi$     | $C(kN/m^2)$ | L (m)      | N(kN/m) | U (kN/m) | S(kN/m)     | T (kN/m)  |
| 35. 0000    | 0. 700208     | 0.38        | 4. 027     | 21. 90  | 0.00     | 16. 86      | 16.86     |

安全率は次式で計算できる。

$$Fs = \frac{\sum \{C \cdot l + (W \cdot \cos \alpha - u \cdot d \cdot \cos \alpha) \cdot \tan \phi\}}{\sum W \cdot \sin \alpha}$$

$$= \frac{C \cdot L + (N - U) \cdot \tan \phi}{T}$$

$$= \frac{0.38 \times 4.027 + (21.90 - 0.00) \times 0.700208}{16.86}$$

$$= 1.000$$

### ここで、

Fs : 安全率 C : 粘着力  $(kN/m^2)$ 1: スライスのすべり面長さ (m)d : スライス幅 (m)W:スライス重量 (kN/m)(° ) α : すべり面傾斜角度 u : 単位間隙水圧(u=h<sub>w</sub>·γ<sub>w</sub>)  $(kN/m^2)$ hw: 水位からすべり面の平均深さ (m)γω : 水の単位体積重量  $(kN/m^3)$ φ : 内部摩擦角 (°)

円弧すべり (X,Y)=( 28.500, 258.000) R= 6.500 m の安定度は以下のとおりである。

## スライス要素の集計表

| 内部摩                   | <b></b><br>響角 | 粘着力         | すべり面<br>長さ | 法線力     | 間隙水圧     | 地すべり<br>抵抗力 | 地すべり<br>力 |
|-----------------------|---------------|-------------|------------|---------|----------|-------------|-----------|
| $\phi$ ( $^{\circ}$ ) | $	an\phi$     | $C(kN/m^2)$ | L (m)      | N(kN/m) | U (kN/m) | S(kN/m)     | T (kN/m)  |
| 35. 0000              | 0.700208      | 0.38        | 4. 027     | 21.90   | 0.00     | 16.86       | 16. 86    |

安全率は次式で計算できる。

$$Fs = \frac{\sum \{C \cdot l + (W \cdot \cos \alpha - u \cdot d \cdot \cos \alpha) \cdot \tan \phi\}}{\sum W \cdot \sin \alpha}$$

$$= \frac{C \cdot L + (N - U) \cdot \tan \phi}{T}$$

$$= \frac{0.38 \times 4.027 + (21.90 - 0.00) \times 0.700208}{16.86}$$

$$= 1.000$$

### ここで、

Fs : 安全率 C : 粘着力  $(kN/m^2)$ 1 : スライスのすべり面長さ (m)d : スライス幅 (m)W:スライス重量 (kN/m)(° ) α : すべり面傾斜角度 u : 単位間隙水圧(u=h<sub>w</sub>·γ<sub>w</sub>)  $(kN/m^2)$ hw: 水位からすべり面の平均深さ (m)γ w : 水の単位体積重量  $(kN/m^3)$ φ : 内部摩擦角 (°)

## 繰り返し円弧計算結果一覧

### 入力条件

| 逆算層名  | 地層1      |
|-------|----------|
| 不通過層名 | 地層2, 地層3 |

| 中心範囲名  |   | 中心       | の変化範囲   | (m)   | 半径の変化範囲 (m) |        |        |
|--------|---|----------|---------|-------|-------------|--------|--------|
| 中心軋団石  |   | 始点       | 終点      | ピッチ   | 開始半径        | 終了半径   | ピッチ    |
| 中心範囲 1 | X | 24. 000  | 35. 000 | 0.500 | 5, 000      | 20,000 | 0, 500 |
|        | Y | 253. 000 | 263.000 | 0.500 | 5.000       | 20.000 | 0.500  |

### 計算結果

18

29.500

261.500

10.000

0.712

4.23

32.4898

0.636819

-0.42

| 仮定安全率  | 計算式名                | 応力形式   |
|--------|---------------------|--------|
| 1. 000 | 修正Fellenius法(道路土工式) | 間隙水圧考慮 |

 1.000
 修正Fellenius法(道路土工式)
 間隙水圧考慮

 結果の出力条件
 逆算粘着力
 ・・・ 0.00 (kN/m²) 以上

 逆算内部摩擦角
 ・・・ 0.0000 (°) 以上

 深度
 ・・・ 0.500 (m) 以上

 中心 X
 中心 Y
 半径
 最大深度
 Φ=0.00時
 C=0.00時



※下線は最大値を示す。

1.189

35,0000

(X,Y)

|     |             |             |           |             | . 0011                  | 0.0                  | D 11+       |                  | I              |                   |
|-----|-------------|-------------|-----------|-------------|-------------------------|----------------------|-------------|------------------|----------------|-------------------|
| No. | 中心 X<br>(m) | 中心 Y<br>(m) | 半径<br>(m) | 最大深度<br>(m) | φ=0の時<br>粘着力<br>(kN/m²) | C=00<br>内部摩擦角<br>(°) | ク時<br>tan φ | 粘着力 C<br>(kN/m²) | 内部摩擦角<br>φ (°) | 登録C, φに<br>よる参考Fs |
| 19  | 27. 000     | 257. 500    | 5. 500    | 0. 915      | 5. 39                   | 31.6746              | 0.617000    | -0.72            | 35. 0000       | 1. 205            |
| 20  | 30.000      | 262. 500    | 11. 000   | 0.605       | 3. 46                   | 32. 5571             | 0. 638471   | -0.33            | 35. 0000       | 1. 206            |
| 21  | 28. 500     | 260. 500    | 8. 500    | 0.602       | 3. 71                   | 32. 2980             | 0. 632124   | -0.40            | 35. 0000       | 1. 210            |
| 22  | 27. 500     | 258. 500    | 6. 500    | 0.815       | 4. 70                   | 31. 7687             | 0. 619270   | -0.61            | 35. 0000       | 1. 211            |
| 23  | 28. 000     | 259. 500    | 7. 500    | 0.710       | 3. 94                   | 31.8680              | 0. 621670   | -0.49            | 35. 0000       | 1. 222            |
| 24  | 29. 000     | 261. 000    | 9. 500    | 0. 907      | 5. 33                   | 31. 3063             | 0.608160    | -0.80            | 35. 0000       | 1. 222            |
| 25  | 29. 500     | 262. 000    | 10. 500   | 0. 799      | 4. 54                   | 31. 3464             | 0.609119    | -0.67            | 35. 0000       | 1. 233            |
| 26  | 26. 500     | 257. 500    | 5. 000    | 0. 707      | 4. 21                   | 31. 2070             | 0.605789    | -0.65            | 35. 0000       | 1. 246            |
| 27  | 30. 000     | 263. 000    | 11. 500   | 0. 690      | 3. 79                   | 31. 3503             | 0.609211    | -0.56            | 35. 0000       | 1. 249            |
| 28  | 27. 000     | 258. 500    | 6.000     | 0. 599      | 3. 60                   | 31. 2385             | 0.606541    | -0.55            | 35. 0000       | 1. 260            |
| 29  | 28. 500     | 261. 000    | 9. 000    | 0. 687      | 3. 91                   | 30. 8308             | 0. 596849   | -0.67            | 35. 0000       | 1. 270            |
| 30  | 29. 500     | 262. 500    | 11. 000   | 0. 885      | 4. 73                   | 30. 3435             | 0. 585372   | -0.92            | 35. 0000       | 1. 276            |
| 31  | 27. 000     | 258. 000    | 6. 000    | 1. 012      | 5. 52                   | 30.0460              | 0. 578421   | -1.16            | 35. 0000       | 1. 279            |
| 32  | 28. 000     | 260.000     | 8. 000    | 0. 796      | 4. 18                   | 30. 4244             | 0. 587268   | -0.80            | 35. 0000       | 1. 283            |
| 33  | 27. 500     | 259. 000    | 7. 000    | 0. 904      | 4.85                    | 30. 1513             | 0. 580877   | -0.99            | 35. 0000       | 1. 284            |
| 34  | 29. 000     | 262. 000    | 10.000    | 0. 579      | 3. 37                   | 30. 8619             | 0. 597586   | -0.57            | 35. 0000       | 1. 284            |
| 35  | 26. 500     | 257. 000    | 5. 000    | 1. 116      | 6. 08                   | 29. 7355             | 0. 571212   | -1.37            | 35. 0000       | 1. 288            |
| 36  | 29. 500     | 263. 000    | 11. 500   | 0. 971      | 4. 75                   | 29. 6685             | 0. 569661   | -1.08            | 35. 0000       | 1. 309            |
| 37  | 26. 500     | 258. 000    | 5. 500    | 0. 793      | 4. 29                   | 29. 3504             | 0. 562331   | -1.05            | 35. 0000       | 1. 333            |
| 38  | 27. 500     | 259. 500    | 7. 500    | 0. 990      | 4. 96                   | 29. 0546             | 0. 555556   | -1.29            | 35. 0000       | 1. 336            |
| 39  | 29. 000     | 262. 500    | 10. 500   | 0. 665      | 3. 53                   | 29. 6529             | 0. 569301   | -0.81            | 35. 0000       | 1. 337            |
| 40  | 28. 500     | 261. 500    | 9. 500    | 0. 773      | 3. 68                   | 29. 5457             | 0. 566826   | -0.86            | 35. 0000       | 1. 338            |
| 41  | 27. 000     | 258. 500    | 6. 500    | 1. 099      | 5. 56                   | 28. 8555             | 0. 551017   | -1.50            | 35. 0000       | 1. 339            |
| 42  | 27. 000     | 259. 000    | 6. 500    | 0. 684      | 3. 76                   | 29. 4972             | 0. 565707   | -0.89            | 35. 0000       | 1. 339            |
| 43  | 28. 000     | 260. 500    | 8. 500    | 0.882       | 4. 33                   | 29. 1942             | 0. 558749   | -1.09            | 35. 0000       | 1. 340            |
| 44  | 26. 500     | 257. 500    | 5. 500    | 1. 207      | 6. 12                   | 28. 4975             | 0. 542900   | -1.77            | 35. 0000       | 1. 351            |
| 45  | 27. 500     | 260.000     | 7. 500    | 0. 576      | 3. 21                   | 29. 4728             | 0. 565147   | -0.76            | 35. 0000       | 1. 357            |
| 46  | 27. 000     | 263. 000    | 11. 000   | 1. 670      | 7. 68                   | 27.8009              | 0. 527261   | -2.51            | 35. 0000       | 1. 377            |
| 47  | 28. 000     | 261. 000    | 9. 000    | 0. 968      | 4. 37                   | 28. 4659             | 0. 542184   | -1.27            | 35. 0000       | 1. 378            |
| 48  | 27. 500     | 260.000     | 8. 000    | 1. 076      | 4. 97                   | 28. 2622             | 0. 537595   | -1.50            | 35. 0000       | 1. 379            |
| 49  | 26. 500     | 263. 000    | 11. 000   | 1. 847      | 8. 91                   | 27. 6253             | 0. 523349   | -3.01            | 35. 0000       | 1. 380            |
| 50  | 27. 000     | 259. 000    | 7. 000    | 1. 184      | 5. 60                   | 28. 0639             | 0. 533141   | -1.75            | 35. 0000       | 1. 381            |
| 51  | 26. 500     | 262. 500    | 10. 500   | 1. 818      | 8. 52                   | 27. 5441             | 0. 521545   | -2.92            | 35. 0000       | 1. 387            |
| 52  | 28. 500     | 262. 000    | 10.000    | 0.858       | 3. 72                   | 28. 5746             | 0. 544643   | -1.06            | 35. 0000       | 1. 387            |
| 53  | 27. 000     | 262. 500    | 10. 500   | 1. 632      | 7. 26                   | 27.6574              | 0. 524063   | -2.44            | 35. 0000       | 1. 388            |
| 54  | 29. 000     | 263. 000    | 11. 000   | 0. 747      | 3. 63                   | 28. 6049             | 0. 545328   | -1.03            | 35. 0000       | 1. 388            |

|     | 中心 X    | 中心Y      | 半径       | 最大深度        | φ=0の時          | C=0 c    | の時        | 粘着力 C                | 内部摩擦角    | 登録C, φ に |
|-----|---------|----------|----------|-------------|----------------|----------|-----------|----------------------|----------|----------|
| No. | (m)     | (m)      | 十<br>(m) | 取八休及<br>(m) | 粘着力<br>(kN/m²) | 内部摩擦角    | tan φ     | (kN/m <sup>2</sup> ) | φ (°)    | よる参考Fs   |
| 55  | 27. 500 | 263. 000 | 11. 000  | 1. 471      | 6. 34          | 27. 7788 | 0. 526768 | -2.08                | 35. 0000 | 1. 389   |
| 56  | 26. 000 | 263. 000 | 11. 000  | 2. 000      | 10.04          | 27. 3151 | 0. 516471 | -3. 57               | 35. 0000 | 1. 393   |
| 57  | 26. 500 | 262. 000 | 10.000   | 1. 785      | 8. 13          | 27. 4434 | 0. 519312 | -2.83                | 35. 0000 | 1. 395   |
| 58  | 26. 000 | 262. 500 | 10. 500  | 1. 979      | 9. 68          | 27. 2952 | 0. 516032 | -3. 45               | 35. 0000 | 1. 396   |
| 59  | 26. 500 | 258. 000 | 6. 000   | 1. 293      | 6. 11          | 27. 6646 | 0. 524224 | -2.05                | 35. 0000 | 1. 397   |
| 60  | 24. 000 | 263. 000 | 9.000    | 0. 784      | 4. 16          | 28. 1779 | 0. 535698 | -1.27                | 35. 0000 | 1. 398   |
| 61  | 27. 500 | 260. 500 | 8. 500   | 1. 161      | 5. 10          | 27. 8409 | 0. 528153 | -1.66                | 35. 0000 | 1. 400   |
| 62  | 27. 000 | 259. 500 | 7. 500   | 1. 270      | 5. 68          | 27. 6621 | 0. 524168 | -1.90                | 35. 0000 | 1. 402   |
| 63  | 27. 000 | 262.000  | 10.000   | 1. 588      | 6.88           | 27. 4664 | 0. 519821 | -2.38                | 35. 0000 | 1. 402   |
| 64  | 27. 500 | 262. 500 | 10. 500  | 1. 421      | 6.00           | 27. 5988 | 0. 522761 | -2.03                | 35. 0000 | 1. 402   |
| 65  | 26.000  | 262.000  | 10.000   | 1. 955      | 9. 27          | 27. 2029 | 0. 513995 | -3.35                | 35. 0000 | 1. 403   |
| 66  | 28. 000 | 261. 500 | 9. 500   | 1. 050      | 4. 45          | 27. 9530 | 0. 530659 | -1.42                | 35. 0000 | 1. 404   |
| 67  | 25. 500 | 263. 000 | 11. 000  | 2. 127      | 11. 01         | 27. 0166 | 0.509890  | -4.11                | 35. 0000 | 1. 407   |
| 68  | 26.000  | 263. 000 | 10. 500  | 1. 500      | 7. 44          | 27. 3038 | 0. 516222 | -2.65                | 35. 0000 | 1. 407   |
| 69  | 26. 500 | 261. 500 | 9. 500   | 1. 748      | 7. 70          | 27. 2407 | 0. 514828 | -2.77                | 35. 0000 | 1. 409   |
| 70  | 25. 500 | 263. 000 | 10. 500  | 1. 627      | 8. 62          | 27. 1192 | 0. 512150 | -3. 16               | 35. 0000 | 1. 411   |
| 71  | 27. 500 | 262. 000 | 10.000   | 1. 367      | 5. 74          | 27. 5040 | 0. 520657 | -1.97                | 35. 0000 | 1. 411   |
| 72  | 26.000  | 261. 500 | 9. 500   | 1. 928      | 8.88           | 27. 0803 | 0. 511292 | -3. 28               | 35. 0000 | 1. 412   |
| 73  | 25. 500 | 262. 500 | 10. 500  | 2. 113      | 10.71          | 26. 9311 | 0.508012  | -4.05                | 35. 0000 | 1. 413   |
| 74  | 26. 500 | 258. 500 | 6.000    | 0.879       | 4. 36          | 27. 8259 | 0. 527818 | -1.42                | 35. 0000 | 1. 413   |
| 75  | 28. 500 | 262. 500 | 10. 500  | 0. 937      | 3. 80          | 28. 0704 | 0. 533287 | -1.19                | 35. 0000 | 1. 413   |
| 76  | 28. 000 | 262. 000 | 10.000   | 1. 123      | 4. 64          | 27. 7229 | 0. 525521 | -1.54                | 35. 0000 | 1. 414   |
| 77  | 27. 000 | 261. 500 | 9. 500   | 1. 539      | 6. 56          | 27. 2819 | 0. 515739 | -2.34                | 35. 0000 | 1. 415   |
| 78  | 27. 000 | 259. 500 | 7. 000   | 0. 770      | 3. 83          | 28. 0055 | 0. 531833 | -1.21                | 35. 0000 | 1. 416   |
| 79  | 27. 000 | 260.000  | 8. 000   | 1. 352      | 5. 86          | 27. 3839 | 0.517994  | -2.06                | 35. 0000 | 1. 416   |
| 80  | 25. 000 | 263. 000 | 11. 000  | 2. 235      | 11. 94         | 26. 8049 | 0. 505243 | -4. 60               | 35. 0000 | 1. 417   |
| 81  | 28. 000 | 263. 000 | 11. 000  | 1. 249      | 5. 07          | 27. 5528 | 0. 521739 | -1.73                | 35. 0000 | 1. 417   |
| 82  | 25. 500 | 262. 000 | 10.000   | 2. 097      | 10. 33         | 26. 8667 | 0. 506598 | -3.94                | 35. 0000 | 1. 418   |
| 83  | 27. 500 | 260. 500 | 8. 000   | 0. 661      | 3. 36          | 28. 1956 | 0. 536096 | -1.02                | 35. 0000 | 1. 418   |
| 84  | 27. 500 | 261. 000 | 9. 000   | 1. 238      | 5. 24          | 27. 4821 | 0. 520170 | -1.81                | 35. 0000 | 1. 418   |
| 85  | 27. 500 | 261. 500 | 9. 500   | 1. 306      | 5. 46          | 27. 4397 | 0. 519231 | -1.90                | 35. 0000 | 1. 418   |
| 86  | 28. 000 | 262. 500 | 10. 500  | 1. 189      | 4. 85          | 27. 5840 | 0. 522431 | -1.64                | 35. 0000 | 1. 418   |
| 87  | 24. 000 | 262. 500 | 8. 500   | 0. 699      | 3. 74          | 27. 9582 | 0. 530775 | -1. 19               | 35. 0000 | 1. 420   |
| 88  | 25. 000 | 263. 000 | 10. 500  | 1. 735      | 9. 65          | 26. 8846 | 0.506992  | -3. 67               | 35. 0000 | 1. 420   |
| 89  | 25. 500 | 262. 500 | 10.000   | 1. 613      | 8. 24          | 27. 0019 | 0. 509568 | -3.08                | 35. 0000 | 1. 420   |
| 90  | 26. 000 | 262. 500 | 10.000   | 1. 479      | 7. 04          | 27. 1347 | 0. 512491 | -2.57                | 35.0000  | 1. 420   |

|     | 中心 X    | H. 2. V     | 业公        | 最大深度        | φ=0の時          | C=00     | の時        | 粘着力 C       | 内如麻擦舟          | ₹\$ <del>2</del> .0 , 1,7 , 1 |
|-----|---------|-------------|-----------|-------------|----------------|----------|-----------|-------------|----------------|---|
| No. | (m)     | 中心 Y<br>(m) | 半径<br>(m) | 取人保及<br>(m) | 粘着力<br>(kN/m²) | 内部摩擦角    | tan φ     | 柏有刀 (kN/m²) | 内部摩擦角<br>φ (°) | 登録C, φ に<br>よる参考Fs  |
| 91  | 26. 500 | 261. 000    | 9.000     | 1. 705      | 7. 36          | 27. 0906 | 0. 511519 | -2.71       | 35. 0000       | 1. 420  |
| 92  | 26. 500 | 263. 000    | 10. 500   | 1. 347      | 6. 16          | 27. 2649 | 0. 515362 | -2. 20      | 35. 0000       | 1. 420  |
| 93  | 26. 000 | 261. 000    | 9. 000    | 1. 898      | 8. 47          | 26. 9456 | 0. 508330 | -3. 19      | 35. 0000       | 1. 422  |
| 94  | 27. 000 | 261. 000    | 9. 000    | 1. 485      | 6. 28          | 27. 2076 | 0. 514098 | -2. 27      | 35. 0000       | 1. 422  |
| 95  | 27. 000 | 260. 500    | 8. 500    | 1. 423      | 6.04           | 27. 2230 | 0. 514439 | -2. 18      | 35. 0000       | 1. 423  |
| 96  | 28. 000 | 261. 500    | 9.000     | 0. 550      | 2.89           | 28. 4231 | 0. 541219 | -0.84       | 35. 0000       | 1. 424  |
| 97  | 26. 500 | 258. 500    | 6. 500    | 1. 379      | 6. 21          | 27. 1619 | 0. 513089 | -2. 26      | 35. 0000       | 1. 425  |
| 98  | 24. 500 | 263. 000    | 10. 500   | 2. 006      | 10.63          | 26. 7196 | 0. 503376 | -4. 15      | 35. 0000       | 1. 426  |
| 99  | 25. 500 | 261. 500    | 9. 500    | 2. 080      | 9. 92          | 26. 7733 | 0.504551  | -3.84       | 35. 0000       | 1. 426  |
| 100 | 26.000  | 257. 500    | 5.000     | 0. 987      | 4.84           | 27. 4331 | 0.519084  | -1.68       | 35. 0000       | 1. 427  |
| 101 | 24. 500 | 263. 000    | 11.000    | 2. 506      | 12.84          | 26. 5876 | 0.500491  | -5.12       | 35. 0000       | 1. 428  |
| 102 | 25. 500 | 262. 000    | 9. 500    | 1. 597      | 7.84           | 26. 9077 | 0.507499  | -2.97       | 35. 0000       | 1. 428  |
| 103 | 26.000  | 257. 000    | 5. 000    | 1. 401      | 6. 54          | 27. 0732 | 0. 511135 | -2.41       | 35. 0000       | 1. 428  |
| 104 | 28. 500 | 263. 000    | 11.000    | 1. 008      | 3. 98          | 27. 6898 | 0. 524784 | -1.33       | 35. 0000       | 1. 429  |
| 105 | 25. 000 | 262. 500    | 10.000    | 1. 719      | 9. 33          | 26. 7364 | 0.503744  | -3.63       | 35. 0000       | 1. 430  |
| 106 | 25. 000 | 262. 500    | 10. 500   | 2. 219      | 11. 56         | 26. 6052 | 0.500875  | -4.60       | 35. 0000       | 1. 430  |
| 107 | 24. 000 | 263. 000    | 10.500    | 2. 284      | 11. 62         | 26. 5766 | 0.500253  | -4.64       | 35. 0000       | 1. 432  |
| 108 | 26. 500 | 260. 500    | 8. 500    | 1. 657      | 7. 06          | 26. 8903 | 0. 507117 | -2.68       | 35. 0000       | 1. 434  |
| 109 | 24. 000 | 263. 000    | 9. 500    | 1. 284      | 6. 78          | 26. 9101 | 0. 507550 | -2.57       | 35. 0000       | 1. 435  |
| 110 | 24. 000 | 263. 000    | 11. 000   | 2. 784      | 13. 74         | 26. 4422 | 0. 497324 | -5.60       | 35. 0000       | 1. 435  |
| 111 | 25. 500 | 261. 000    | 9.000     | 2. 060      | 9. 54          | 26. 6484 | 0. 501820 | -3.77       | 35. 0000       | 1. 435  |
| 112 | 24. 000 | 263. 000    | 10.000    | 1. 784      | 9. 23          | 26. 6407 | 0. 501650 | -3.65       | 35. 0000       | 1. 436  |
| 113 | 25. 000 | 263. 000    | 10.000    | 1. 235      | 7. 15          | 26. 8413 | 0. 506042 | -2.74       | 35. 0000       | 1. 436  |
| 114 | 25. 000 | 262. 000    | 9. 500    | 1. 710      | 8. 95          | 26. 6519 | 0. 501895 | -3.53       | 35. 0000       | 1. 437  |
| 115 | 26. 000 | 260. 500    | 8. 500    | 1. 863      | 8. 04          | 26. 7252 | 0. 503498 | -3. 14      | 35. 0000       | 1. 437  |
| 116 | 26. 000 | 262. 000    | 9. 500    | 1. 455      | 6. 64          | 26. 8988 | 0. 507303 | -2.52       | 35. 0000       | 1. 437  |
| 117 | 24. 500 | 263. 000    | 10.000    | 1. 506      | 8. 21          | 26. 6917 | 0. 502766 | -3. 22      | 35. 0000       | 1. 439  |
| 118 | 24. 500 | 262. 500    | 10.000    | 1. 923      | 10. 28         | 26. 5219 | 0. 499060 | -4. 14      | 35. 0000       | 1. 440  |
| 119 | 26. 500 | 262. 500    | 10.000    | 1. 318      | 5. 75          | 27. 0058 | 0. 509653 | -2.14       | 35. 0000       | 1. 440  |
| 120 | 24. 500 | 262. 500    | 10. 500   | 2. 423      | 12. 41         | 26. 3898 | 0. 496182 | -5. 10      | 35. 0000       | 1. 441  |
| 121 | 25. 000 | 262. 000    | 10.000    | 2. 210      | 11. 22         | 26. 4391 | 0. 497254 | -4. 57      | 35. 0000       | 1. 441  |
| 122 | 25. 500 | 261. 500    | 9.000     | 1. 580      | 7. 44          | 26. 7078 | 0. 503118 | -2.91       | 35. 0000       | 1. 442  |
| 123 | 26. 500 | 259. 000    | 7. 000    | 1. 464      | 6. 34          | 26. 8668 | 0. 506600 | -2.42       | 35. 0000       | 1. 442  |
| 124 | 24. 500 | 263. 000    | 9. 500    | 1. 006      | 5. 65          | 26. 9684 | 0. 508831 | -2.12       | 35. 0000       | 1. 443  |
| 125 | 26. 500 | 259. 500    | 7. 500    | 1. 538      | 6. 57          | 26. 7921 | 0. 504964 | -2.54       | 35. 0000       | 1. 444  |
| 126 | 26. 500 | 260.000     | 8.000     | 1. 602      | 6. 77          | 26. 7692 | 0. 504463 | -2.62       | 35.0000        | 1.444   |

|     |             |             |           | B 1 3 3 1 1 | φ=0の時                     | C=00     | の時        |                               | I toolate to   |                   |
|-----|-------------|-------------|-----------|-------------|---------------------------|----------|-----------|-------------------------------|----------------|-------------------|
| No. | 中心 X<br>(m) | 中心 Y<br>(m) | 半径<br>(m) | 最大深度<br>(m) | が =005時<br>粘着力<br>(kN/m²) | 内部摩擦角    | tan φ     | 粘着力 C<br>(kN/m <sup>2</sup> ) | 内部摩擦角<br>φ (°) | 登録C, φに<br>よる参考Fs |
| 127 | 25. 500     | 263. 000    | 10.000    | 1. 127      | 5. 91                     | 26. 8830 | 0. 506956 | -2. 25                        | 35. 0000       | 1. 445            |
| 128 | 24. 000     | 262. 500    | 9.000     | 1. 199      | 6. 45                     | 26. 7714 | 0. 504511 | -2.50                         | 35. 0000       | 1. 446            |
| 129 | 24. 000     | 262. 000    | 8.000     | 0. 615      | 3. 32                     | 27.7149  | 0. 525344 | -1.10                         | 35. 0000       | 1. 447            |
| 130 | 24. 000     | 262. 500    | 10.000    | 2. 199      | 11. 20                    | 26. 3463 | 0. 495236 | -4. 63                        | 35. 0000       | 1. 447            |
| 131 | 25. 000     | 261. 500    | 9.000     | 1. 700      | 8. 56                     | 26. 5147 | 0.498902  | -3. 45                        | 35. 0000       | 1. 447            |
| 132 | 25. 000     | 261. 500    | 9. 500    | 2. 200      | 10.86                     | 26. 3733 | 0. 495823 | -4. 47                        | 35. 0000       | 1. 447            |
| 133 | 25. 000     | 262. 500    | 9. 500    | 1. 219      | 6. 74                     | 26. 7071 | 0.503102  | -2.64                         | 35. 0000       | 1. 448            |
| 134 | 25. 500     | 260. 500    | 8. 500    | 2. 036      | 9. 11                     | 26. 4684 | 0. 497894 | -3.70                         | 35. 0000       | 1. 448            |
| 135 | 24. 500     | 263. 000    | 9.000     | 0. 506      | 2. 75                     | 28. 0967 | 0. 533877 | -0.85                         | 35. 0000       | 1. 449            |
| 136 | 24. 500     | 262. 500    | 9. 500    | 1. 423      | 7. 88                     | 26. 5387 | 0. 499426 | -3. 16                        | 35. 0000       | 1. 450            |
| 137 | 24. 000     | 262. 500    | 10. 500   | 2. 699      | 13. 26                    | 26. 2035 | 0. 492138 | -5.60                         | 35. 0000       | 1. 451            |
| 138 | 26. 000     | 260.000     | 8.000     | 1. 823      | 7. 74                     | 26. 5203 | 0. 499025 | -3.12                         | 35. 0000       | 1. 452            |
| 139 | 24. 000     | 262. 500    | 9. 500    | 1. 699      | 8. 87                     | 26. 3976 | 0. 496353 | -3.64                         | 35. 0000       | 1. 453            |
| 140 | 24. 500     | 262. 000    | 9. 500    | 1. 849      | 9. 93                     | 26. 3165 | 0. 494589 | -4.12                         | 35. 0000       | 1. 453            |
| 141 | 24. 500     | 262. 000    | 10.000    | 2. 349      | 12. 02                    | 26. 1797 | 0. 491622 | -5. 10                        | 35. 0000       | 1. 455            |
| 142 | 26. 000     | 261. 500    | 9. 000    | 1. 428      | 6. 21                     | 26. 6698 | 0. 502288 | -2.44                         | 35. 0000       | 1. 455            |
| 143 | 25. 000     | 261. 000    | 9. 000    | 2. 188      | 10. 47                    | 26. 2437 | 0. 493009 | -4.40                         | 35. 0000       | 1. 456            |
| 144 | 27. 000     | 263. 000    | 10. 500   | 1. 170      | 4. 84                     | 26. 8998 | 0. 507325 | -1.84                         | 35. 0000       | 1. 458            |
| 145 | 26. 500     | 262.000     | 9. 500    | 1. 285      | 5. 42                     | 26. 7477 | 0. 503990 | -2.10                         | 35. 0000       | 1. 459            |
| 146 | 24. 500     | 262.000     | 9.000     | 1. 349      | 7. 50                     | 26. 3977 | 0. 496354 | -3.08                         | 35. 0000       | 1. 461            |
| 147 | 25. 000     | 261.000     | 8. 500    | 1. 688      | 8. 15                     | 26. 3257 | 0. 494789 | -3.38                         | 35. 0000       | 1. 461            |
| 148 | 26. 000     | 257. 500    | 5. 500    | 1. 487      | 6. 58                     | 26. 5078 | 0. 498752 | -2.65                         | 35. 0000       | 1. 461            |
| 149 | 24. 500     | 261. 500    | 9.000     | 1. 788      | 9. 56                     | 26. 1979 | 0. 492016 | -4.04                         | 35. 0000       | 1. 462            |
| 150 | 25. 500     | 260.000     | 8.000     | 2. 009      | 8. 67                     | 26. 2615 | 0. 493395 | -3.63                         | 35. 0000       | 1. 462            |
| 151 | 25. 500     | 261.000     | 8.500     | 1. 560      | 7. 03                     | 26. 4281 | 0. 497015 | -2.87                         | 35. 0000       | 1. 462            |
| 152 | 24. 000     | 262.000     | 8.500     | 1. 115      | 6.05                      | 26. 5651 | 0.500000  | -2.42                         | 35. 0000       | 1. 463            |
| 153 | 24. 500     | 262. 500    | 9.000     | 0. 923      | 5. 22                     | 26. 7116 | 0. 503201 | -2.04                         | 35. 0000       | 1. 464            |
| 154 | 25. 000     | 262.000     | 9.000     | 1. 210      | 6. 36                     | 26. 4939 | 0. 498448 | -2.57                         | 35. 0000       | 1. 464            |
| 155 | 24. 000     | 262.000     | 9. 500    | 2. 115      | 10.80                     | 26. 0840 | 0. 489548 | -4.64                         | 35. 0000       | 1. 465            |
| 156 | 24. 000     | 262. 000    | 9. 000    | 1. 615      | 8. 53                     | 26. 1936 | 0. 491923 | -3. 61                        | 35. 0000       | 1. 467            |
| 157 | 24. 000     | 262. 000    | 10.000    | 2. 615      | 12. 79                    | 25. 9581 | 0. 486829 | -5. 60                        | 35. 0000       | 1. 468            |
| 158 | 25. 000     | 260. 500    | 8. 500    | 2. 175      | 10.04                     | 26. 0793 | 0. 489446 | -4. 32                        | 35. 0000       | 1. 468            |
| 159 | 26. 000     | 259. 500    | 7. 500    | 1. 775      | 7. 39                     | 26. 2974 | 0. 494174 | -3.08                         | 35. 0000       | 1. 468            |
| 160 | 24. 500     | 261. 500    | 9. 500    | 2. 288      | 11. 64                    | 25. 9849 | 0. 487406 | -5. 08                        | 35. 0000       | 1. 469            |
| 161 | 25. 500     | 262. 500    | 9. 500    | 1. 113      | 5. 49                     | 26. 5673 | 0.500050  | -2. 19                        | 35. 0000       | 1. 469            |
| 162 | 26. 000     | 258. 000    | 6.000     | 1. 573      | 6. 75                     | 26. 3029 | 0. 494294 | -2.81                         | 35.0000        | 1. 472            |

|     | 中心 X    | H. C. V     | 业农        | 最大深度        | φ=0の時          | C=00     | カ <b>時</b> | *ト業力 C                        | 内如麻擦A          | <b>交換し 11</b> 7    |
|-----|---------|-------------|-----------|-------------|----------------|----------|------------|-------------------------------|----------------|--------------------|
| No. | (m)     | 中心 Y<br>(m) | 半径<br>(m) | 取入保及<br>(m) | 粘着力<br>(kN/m²) | 内部摩擦角    | tan φ      | 粘着力 C<br>(kN/m <sup>2</sup> ) | 内部摩擦角<br>φ (°) | 登録C, φ に<br>よる参考Fs |
| 163 | 26. 500 | 259. 000    | 6. 500    | 0. 964      | 4. 31          | 26. 8290 | 0. 505773  | -1.65                         | 35. 0000       | 1. 472             |
| 164 | 25. 000 | 263. 000    | 9. 500    | 0. 735      | 4. 35          | 26. 7950 | 0. 505027  | -1.67                         | 35. 0000       | 1. 473             |
| 165 | 24. 500 | 261. 000    | 8. 500    | 1. 782      | 9. 17          | 26. 0226 | 0. 488222  | -3.98                         | 35. 0000       | 1. 475             |
| 166 | 27. 000 | 260. 000    | 7. 500    | 0.852       | 3. 81          | 26. 9745 | 0.508966   | -1.43                         | 35. 0000       | 1. 475             |
| 167 | 26. 000 | 259. 000    | 7. 000    | 1. 720      | 7. 14          | 26. 1979 | 0. 492016  | -3.01                         | 35. 0000       | 1. 476             |
| 168 | 26. 000 | 258. 000    | 5. 000    | 0. 573      | 2. 96          | 27. 4280 | 0. 518972  | -1.03                         | 35. 0000       | 1. 477             |
| 169 | 26. 000 | 261. 000    | 8. 500    | 1. 398      | 5. 88          | 26. 3671 | 0. 495688  | -2.42                         | 35. 0000       | 1. 477             |
| 170 | 24. 500 | 261. 500    | 8. 500    | 1. 288      | 7. 11          | 26. 1635 | 0. 491270  | -3.02                         | 35. 0000       | 1. 478             |
| 171 | 24. 000 | 261. 500    | 8. 500    | 1. 537      | 8. 16          | 26. 0408 | 0.488614   | -3.53                         | 35. 0000       | 1. 479             |
| 172 | 24. 000 | 261. 500    | 9.000     | 2. 037      | 10. 45         | 25. 8825 | 0.485196   | -4.63                         | 35. 0000       | 1. 479             |
| 173 | 24. 500 | 261. 000    | 9.000     | 2. 282      | 11. 28         | 25. 8361 | 0.484196   | -5.03                         | 35. 0000       | 1. 479             |
| 174 | 27. 500 | 261. 000    | 8. 500    | 0. 738      | 3. 41          | 27. 1024 | 0. 511778  | -1.25                         | 35. 0000       | 1. 479             |
| 175 | 25. 000 | 260. 500    | 8.000     | 1. 675      | 7. 73          | 26. 0713 | 0. 489274  | -3.33                         | 35. 0000       | 1. 480             |
| 176 | 25. 500 | 259. 500    | 7. 500    | 1. 977      | 8. 29          | 26. 0144 | 0.488044   | -3.60                         | 35. 0000       | 1. 480             |
| 177 | 26. 000 | 258. 500    | 6. 500    | 1. 653      | 6. 93          | 26. 1491 | 0. 490957  | -2.95                         | 35. 0000       | 1. 481             |
| 178 | 24. 000 | 261. 500    | 8.000     | 1. 037      | 5. 65          | 26. 3121 | 0. 494494  | -2.35                         | 35. 0000       | 1. 483             |
| 179 | 25. 000 | 260.000     | 8.000     | 2. 159      | 9. 61          | 25. 8638 | 0.484793   | -4. 26                        | 35. 0000       | 1. 483             |
| 180 | 25. 500 | 260. 500    | 8.000     | 1. 536      | 6. 62          | 26. 1506 | 0. 490991  | -2.82                         | 35. 0000       | 1. 483             |
| 181 | 27. 000 | 262. 500    | 10.000    | 1. 132      | 4. 55          | 26. 5716 | 0. 500144  | -1.81                         | 35. 0000       | 1. 483             |
| 182 | 26. 500 | 261. 500    | 9. 000    | 1. 248      | 5. 08          | 26. 3980 | 0. 496361  | -2.08                         | 35. 0000       | 1. 485             |
| 183 | 24. 000 | 261. 500    | 9. 500    | 2. 537      | 12. 34         | 25. 6807 | 0. 480853  | -5. 63                        | 35. 0000       | 1. 486             |
| 184 | 26. 000 | 258. 000    | 5. 500    | 1. 073      | 4. 77          | 26. 4434 | 0. 497348  | -1.94                         | 35. 0000       | 1. 487             |
| 185 | 24. 500 | 260. 500    | 8. 000    | 1. 776      | 8. 76          | 25. 8573 | 0. 484654  | -3.89                         | 35. 0000       | 1. 488             |
| 186 | 25. 000 | 261. 500    | 8. 500    | 1. 200      | 5. 93          | 26. 1816 | 0. 491663  | -2.51                         | 35. 0000       | 1. 488             |
| 187 | 26. 000 | 263. 000    | 10.000    | 1. 000      | 4. 55          | 26. 4683 | 0. 497890  | -1.85                         | 35. 0000       | 1. 489             |
| 188 | 28. 000 | 262. 000    | 9. 500    | 0. 623      | 2. 93          | 27. 2442 | 0. 514907  | -1.05                         | 35. 0000       | 1. 489             |
| 189 | 24. 500 | 262. 000    | 8. 500    | 0.849       | 4.83           | 26. 3858 | 0. 496096  | -1.98                         | 35. 0000       | 1. 490             |
| 190 | 24. 500 | 260. 500    | 8. 500    | 2. 276      | 10.87          | 25. 6680 | 0. 480580  | -4.96                         | 35. 0000       | 1. 491             |
| 191 | 24. 000 | 261. 000    | 8. 500    | 1. 963      | 10.08          | 25. 6700 | 0. 480624  | -4.60                         | 35. 0000       | 1. 494             |
| 192 | 24. 500 | 261. 000    | 8. 000    | 1. 282      | 6. 69          | 25. 9499 | 0. 486650  | -2.93                         | 35. 0000       | 1. 495             |
| 193 | 24. 000 | 261. 000    | 8.000     | 1. 463      | 7. 76          | 25. 8159 | 0. 483762  | -3. 47                        | 35. 0000       | 1. 496             |
| 194 | 25. 500 | 262. 000    | 9. 000    | 1. 097      | 5. 08          | 26. 1979 | 0. 492015  | -2. 15                        | 35. 0000       | 1. 497             |
| 195 | 25. 000 | 259. 500    | 7. 500    | 2. 140      | 9. 16          | 25. 6482 | 0. 480154  | -4. 19                        | 35. 0000       | 1. 499             |
| 196 | 26. 000 | 260. 500    | 8.000     | 1. 363      | 5. 56          | 26. 0542 | 0. 488904  | -2.40                         | 35. 0000       | 1. 500             |
| 197 | 24. 000 | 261. 500    | 7. 500    | 0. 537      | 2. 88          | 27. 0716 | 0. 511100  | -1.06                         | 35. 0000       | 1. 501             |
| 198 | 25. 500 | 259. 000    | 7. 000    | 1. 939      | 7. 94          | 25. 7200 | 0. 481697  | -3.60                         | 35.0000        | 1. 501             |

|     | 中心 X        | 中心 Y     | 半径               | 最大深度        | φ=0の時          | C=00     | D時          | ₩ 美 扣            | 内部摩擦角          | 対待に 117           |
|-----|-------------|----------|------------------|-------------|----------------|----------|-------------|------------------|----------------|-------------------|
| No. | 中心 X<br>(m) | (m)      | <b>半径</b><br>(m) | 取入保及<br>(m) | 粘着力<br>(kN/m²) | 内部摩擦角    | $\tan \phi$ | 粘着力 C<br>(kN/m²) | 内部摩擦用<br>φ (°) | 登録C, φに<br>よる参考Fs |
| 199 | 26. 500     | 259. 500 | 7. 000           | 1. 038      | 4. 31          | 26. 3488 | 0. 495291   | -1.78            | 35. 0000       | 1. 501            |
| 200 | 24. 000     | 261.000  | 9. 000           | 2. 463      | 11. 95         | 25. 4584 | 0.476085    | -5. 62           | 35. 0000       | 1. 502            |
| 201 | 25. 000     | 260.000  | 7. 500           | 1. 659      | 7. 29          | 25. 7727 | 0. 482832   | -3. 28           | 35. 0000       | 1. 502            |
| 202 | 26. 500     | 261.000  | 8. 500           | 1. 205      | 4.84           | 26. 1701 | 0. 491412   | -2.05            | 35. 0000       | 1. 503            |
| 203 | 28. 500     | 263. 000 | 10. 500          | 0. 508      | 2. 52          | 27. 3412 | 0. 517049   | -0.89            | 35. 0000       | 1. 504            |
| 204 | 24. 500     | 260.000  | 8. 000           | 2. 269      | 10. 41         | 25. 4799 | 0. 476545   | -4.88            | 35. 0000       | 1. 505            |
| 205 | 27. 000     | 260. 500 | 8. 000           | 0. 923      | 3.82           | 26. 4772 | 0. 498084   | -1.54            | 35. 0000       | 1. 505            |
| 206 | 24. 000     | 260. 500 | 8. 000           | 1. 888      | 9. 68          | 25. 5090 | 0. 477167   | -4. 52           | 35. 0000       | 1. 506            |
| 207 | 25. 500     | 260.000  | 7. 500           | 1. 509      | 6. 28          | 25. 8312 | 0. 484092   | -2.80            | 35. 0000       | 1. 506            |
| 208 | 27. 000     | 262.000  | 9. 500           | 1. 088      | 4. 27          | 26. 2505 | 0. 493155   | -1.79            | 35. 0000       | 1. 508            |
| 209 | 24. 500     | 260.000  | 7. 500           | 1. 769      | 8. 31          | 25. 5476 | 0. 477995   | -3.86            | 35. 0000       | 1. 510            |
| 210 | 24. 000     | 261.000  | 7. 500           | 0. 963      | 5. 23          | 25. 9194 | 0. 485991   | -2.30            | 35. 0000       | 1. 513            |
| 211 | 25. 000     | 262. 500 | 9. 000           | 0.719       | 3. 90          | 26. 3152 | 0. 494560   | -1.62            | 35. 0000       | 1. 513            |
| 212 | 24. 000     | 260. 500 | 7. 500           | 1. 388      | 7. 35          | 25. 5629 | 0. 478324   | -3.40            | 35. 0000       | 1. 515            |
| 213 | 26. 000     | 260.000  | 7. 500           | 1. 323      | 5. 31          | 25. 8694 | 0. 484914   | -2.35            | 35. 0000       | 1. 515            |
| 214 | 26. 500     | 260. 500 | 8. 000           | 1. 157      | 4. 60          | 26. 0324 | 0. 488433   | -1.99            | 35. 0000       | 1. 516            |
| 215 | 26. 000     | 258. 500 | 6.000            | 1. 153      | 4.81           | 25. 9606 | 0. 486881   | -2.10            | 35. 0000       | 1. 517            |
| 216 | 26. 500     | 260.000  | 7. 500           | 1. 102      | 4. 43          | 26.0688  | 0. 489219   | -1.91            | 35. 0000       | 1. 517            |
| 217 | 27. 000     | 261.000  | 8. 500           | 0. 985      | 3. 90          | 26. 2554 | 0. 493263   | -1.63            | 35. 0000       | 1. 517            |
| 218 | 24. 000     | 260. 500 | 8. 500           | 2. 388      | 11. 56         | 25. 2397 | 0. 471412   | -5.60            | 35. 0000       | 1. 518            |
| 219 | 27. 000     | 261. 500 | 9. 000           | 1. 039      | 4. 07          | 26. 1747 | 0. 491512   | -1.72            | 35. 0000       | 1. 518            |
| 220 | 25. 500     | 258. 500 | 6. 500           | 1. 893      | 7. 61          | 25. 4742 | 0. 476422   | -3.57            | 35. 0000       | 1. 519            |
| 221 | 25. 000     | 261.000  | 8. 000           | 1. 188      | 5. 49          | 25. 7529 | 0. 482406   | -2.47            | 35. 0000       | 1. 520            |
| 222 | 24. 500     | 261. 500 | 8. 000           | 0. 788      | 4. 41          | 26. 0075 | 0. 487894   | -1.91            | 35. 0000       | 1. 521            |
| 223 | 25. 000     | 259. 000 | 7. 000           | 2. 117      | 8. 69          | 25. 3452 | 0. 473664   | -4. 15           | 35. 0000       | 1. 522            |
| 224 | 24. 500     | 260. 500 | 7. 500           | 1. 276      | 6. 27          | 25. 5790 | 0. 478670   | -2.90            | 35. 0000       | 1. 523            |
| 225 | 27. 500     | 263. 000 | 10. 500          | 0. 971      | 3. 69          | 26. 2459 | 0. 493056   | -1.55            | 35. 0000       | 1. 523            |
| 226 | 24. 500     | 259. 500 | 7. 500           | 2. 260      | 9. 95          | 25. 2210 | 0. 471011   | -4.84            | 35. 0000       | 1. 524            |
| 227 | 24. 000     | 260.000  | 7. 500           | 1. 843      | 9. 23          | 25. 2289 | 0. 471180   | -4. 48           | 35. 0000       | 1. 527            |
| 228 | 27. 500     | 261. 500 | 9. 000           | 0.806       | 3. 28          | 26. 3946 | 0. 496287   | -1.34            | 35. 0000       | 1. 527            |
| 229 | 26. 000     | 259. 000 | 6. 500           | 1. 220      | 4. 91          | 25. 7503 | 0. 482349   | -2. 21           | 35. 0000       | 1. 529            |
| 230 | 25. 000     | 259. 500 | 7. 000           | 1. 640      | 6. 90          | 25. 3938 | 0. 474701   | -3. 27           | 35. 0000       | 1. 530            |
| 231 | 26. 000     | 259. 500 | 7. 000           | 1. 275      | 5. 11          | 25. 6782 | 0. 480799   | -2.32            | 35. 0000       | 1. 530            |
| 232 | 26. 000     | 262. 500 | 9. 500           | 0. 979      | 4. 15          | 25. 9476 | 0. 486601   | -1.82            | 35. 0000       | 1. 530            |
| 233 | 25. 500     | 259. 500 | 7. 000           | 1. 477      | 5. 98          | 25. 4975 | 0. 476921   | -2.80            | 35. 0000       | 1. 531            |
| 234 | 24. 500     | 259. 500 | 7. 000           | 1. 760      | 7. 87          | 25. 2297 | 0. 471198   | -3.82            | 35.0000        | 1. 534            |

|     | 中心 X        | 中心Y      | 业⁄文       | 最大深度        | φ=0の時          | C=00     | の時        | 小夫士 C            | 内如麻擦名          | <b>松兒</b> C 117    |
|-----|-------------|----------|-----------|-------------|----------------|----------|-----------|------------------|----------------|--------------------|
| No. | 中心 X<br>(m) | (m)      | 半径<br>(m) | 取入保及<br>(m) | 粘着力<br>(kN/m²) | 内部摩擦角    | tan φ     | 粘着力 C<br>(kN/m²) | 内部摩擦角<br>ф (°) | 登録C, φ に<br>よる参考Fs |
| 235 | 24. 000     | 260.000  | 8. 000    | 2. 343      | 11. 11         | 25. 0106 | 0. 466533 | -5. 56           | 35. 0000       | 1. 535             |
| 236 | 25. 500     | 258. 000 | 6.000     | 1. 837      | 7. 34          | 25. 2561 | 0. 471761 | -3.55            | 35. 0000       | 1. 535             |
| 237 | 25. 500     | 261. 500 | 8. 500    | 1. 080      | 4. 68          | 25. 6966 | 0. 481193 | -2.13            | 35. 0000       | 1. 536             |
| 238 | 25. 500     | 257. 500 | 5. 500    | 1. 766      | 7. 10          | 25. 2004 | 0. 470572 | -3.46            | 35. 0000       | 1. 541             |
| 239 | 27. 500     | 262. 500 | 10.000    | 0. 921      | 3. 49          | 26. 0406 | 0.488610  | -1.51            | 35. 0000       | 1. 541             |
| 240 | 24. 000     | 260.000  | 7. 000    | 1. 343      | 6.89           | 25. 1852 | 0. 470249 | -3.37            | 35. 0000       | 1. 544             |
| 241 | 25. 500     | 257. 000 | 5. 000    | 1. 682      | 6.87           | 25. 1819 | 0. 470179 | -3.36            | 35. 0000       | 1. 544             |
| 242 | 27. 500     | 262.000  | 9. 500    | 0.867       | 3. 32          | 26. 0729 | 0. 489309 | -1.43            | 35. 0000       | 1. 545             |
| 243 | 24. 500     | 259. 000 | 7. 000    | 2. 249      | 9. 47          | 24. 8972 | 0.464126  | -4.81            | 35. 0000       | 1. 548             |
| 244 | 25. 000     | 258. 500 | 6. 500    | 2. 090      | 8. 30          | 24. 9784 | 0.465848  | -4. 17           | 35. 0000       | 1. 548             |
| 245 | 24. 000     | 259. 500 | 7. 500    | 2. 338      | 10. 64         | 24. 8048 | 0.462166  | -5. 47           | 35. 0000       | 1. 550             |
| 246 | 28. 000     | 262. 500 | 10.000    | 0. 689      | 2. 92          | 26. 2446 | 0. 493029 | -1.22            | 35. 0000       | 1. 550             |
| 247 | 24. 000     | 259. 500 | 7. 000    | 1. 838      | 8. 77          | 24. 9048 | 0.464286  | -4. 45           | 35. 0000       | 1. 551             |
| 248 | 25. 500     | 259. 000 | 6. 500    | 1. 439      | 5. 70          | 25. 2273 | 0. 471146 | -2.77            | 35. 0000       | 1. 552             |
| 249 | 24. 000     | 260. 500 | 7. 000    | 0.888       | 4. 78          | 25. 3772 | 0. 474346 | -2.27            | 35. 0000       | 1. 555             |
| 250 | 24. 500     | 260.000  | 7. 000    | 1. 269      | 5. 82          | 25. 1374 | 0. 469231 | -2.86            | 35. 0000       | 1. 557             |
| 251 | 25. 500     | 257. 500 | 5. 000    | 1. 266      | 5. 18          | 25. 2315 | 0. 471236 | -2.51            | 35. 0000       | 1. 559             |
| 252 | 25. 000     | 260. 500 | 7. 500    | 1. 175      | 5. 10          | 25. 2300 | 0. 471205 | -2.47            | 35. 0000       | 1. 560             |
| 253 | 25. 000     | 259.000  | 6. 500    | 1. 617      | 6. 56          | 24. 9520 | 0. 465288 | -3.31            | 35. 0000       | 1. 562             |
| 254 | 25. 000     | 262.000  | 8. 500    | 0. 710      | 3. 48          | 25. 6888 | 0.481026  | -1.58            | 35. 0000       | 1. 564             |
| 255 | 26. 500     | 259. 500 | 6. 500    | 0. 538      | 2. 59          | 26. 2234 | 0. 492568 | -1.09            | 35. 0000       | 1. 567             |
| 256 | 24. 500     | 259.000  | 6. 500    | 1. 749      | 7. 41          | 24. 7764 | 0. 461565 | -3.83            | 35. 0000       | 1. 568             |
| 257 | 25. 500     | 258. 500 | 6.000     | 1. 393      | 5. 46          | 25. 0447 | 0. 467258 | -2.72            | 35. 0000       | 1. 568             |
| 258 | 25. 500     | 258. 000 | 5. 500    | 1. 337      | 5. 31          | 25. 0417 | 0. 467194 | -2.64            | 35. 0000       | 1. 570             |
| 259 | 24. 500     | 261.000  | 7. 500    | 0. 782      | 3. 97          | 25. 3638 | 0.474060  | -1.89            | 35. 0000       | 1. 572             |
| 260 | 26. 000     | 258. 500 | 5. 500    | 0. 653      | 2. 98          | 25. 8248 | 0. 483953 | -1.33            | 35. 0000       | 1. 574             |
| 261 | 26. 000     | 262.000  | 9. 000    | 0. 955      | 3.80           | 25. 4067 | 0. 474979 | -1.80            | 35. 0000       | 1. 574             |
| 262 | 24. 000     | 259.000  | 7. 000    | 2. 333      | 10. 13         | 24. 4818 | 0. 455344 | -5. 44           | 35. 0000       | 1. 575             |
| 263 | 25. 500     | 263. 000 | 9. 500    | 0. 627      | 2. 91          | 25. 8577 | 0.484661  | -1. 29           | 35. 0000       | 1. 575             |
| 264 | 24. 500     | 258. 500 | 6. 500    | 2. 236      | 8. 95          | 24. 5192 | 0. 456131 | -4. 79           | 35. 0000       | 1. 577             |
| 265 | 25. 000     | 258. 000 | 6.000     | 2. 055      | 7. 94          | 24. 5965 | 0. 457762 | -4. 20           | 35. 0000       | 1. 577             |
| 266 | 25. 500     | 261.000  | 8.000     | 1. 060      | 4. 31          | 25. 1809 | 0. 470158 | -2.11            | 35. 0000       | 1. 577             |
| 267 | 24. 000     | 259. 500 | 6. 500    | 1. 338      | 6. 45          | 24. 7189 | 0.460348  | -3. 35           | 35. 0000       | 1. 579             |
| 268 | 28. 000     | 263.000  | 10. 500   | 0. 749      | 2. 82          | 25. 8508 | 0. 484514 | -1. 25           | 35. 0000       | 1. 579             |
| 269 | 24. 000     | 259.000  | 6. 500    | 1. 833      | 8. 29          | 24. 5056 | 0. 455844 | -4. 44           | 35. 0000       | 1. 581             |
| 270 | 26. 500     | 263. 000 | 10.000    | 0. 847      | 3. 25          | 25. 4815 | 0. 476580 | -1.52            | 35. 0000       | 1. 586             |

|     | .1. 5 **    | .1. \ **    | \L \ \    |             | φ=0の時                     | C=0          | つ時         | م ا کدارات       |          | 71/2 AT           |
|-----|-------------|-------------|-----------|-------------|---------------------------|--------------|------------|------------------|----------|-------------------|
| No. | 中心 X<br>(m) | 中心 Y<br>(m) | 半径<br>(m) | 最大深度<br>(m) | ψ-005hq<br>粘着力<br>(kN/m²) | 内部摩擦角<br>(°) | tan $\phi$ | 粘着力 C<br>(kN/m²) | 内部摩擦角    | 登録C, φに<br>よる参考Fs |
| 271 | 25. 000     | 258. 500    | 6.000     | 1. 590      | 6. 24                     | 24. 5880     | 0. 457583  | -3.30            | 35. 0000 | 1. 591            |
| 272 | 25. 000     | 260.000     | 7. 000    | 1. 159      | 4.74                      | 24. 7115     | 0. 460191  | -2.47            | 35. 0000 | 1. 601            |
| 273 | 24. 000     | 260.000     | 6. 500    | 0. 843      | 4. 35                     | 24. 7528     | 0. 461066  | -2. 25           | 35. 0000 | 1. 605            |
| 274 | 24. 500     | 258. 500    | 6.000     | 1. 736      | 7. 00                     | 24. 2795     | 0. 451087  | -3.86            | 35. 0000 | 1. 606            |
| 275 | 24. 500     | 259. 500    | 6. 500    | 1. 260      | 5. 41                     | 24. 5057     | 0. 455846  | -2.90            | 35. 0000 | 1. 606            |
| 276 | 24. 000     | 258. 500    | 6. 500    | 2. 328      | 9. 59                     | 24. 0450     | 0. 446170  | -5. 45           | 35. 0000 | 1. 609            |
| 277 | 25. 000     | 257. 500    | 5. 500    | 2. 011      | 7. 57                     | 24. 1861     | 0. 449126  | -4. 23           | 35. 0000 | 1. 609            |
| 278 | 24. 500     | 258. 000    | 6.000     | 2. 220      | 8. 47                     | 24. 0161     | 0. 445565  | -4.84            | 35. 0000 | 1. 616            |
| 279 | 25. 500     | 260. 500    | 7. 500    | 1. 036      | 4.01                      | 24. 6219     | 0. 458299  | -2.11            | 35. 0000 | 1. 622            |
| 280 | 26. 000     | 261. 500    | 8. 500    | 0. 928      | 3. 50                     | 24. 8259     | 0. 462613  | -1.79            | 35. 0000 | 1. 622            |
| 281 | 24. 000     | 258. 500    | 6.000     | 1. 828      | 7. 76                     | 23. 9586     | 0.444363   | -4. 47           | 35. 0000 | 1. 624            |
| 282 | 25. 000     | 258. 000    | 5. 500    | 1. 555      | 5. 93                     | 24. 1609     | 0.448597   | -3.32            | 35. 0000 | 1. 624            |
| 283 | 24. 000     | 259. 000    | 6.000     | 1. 333      | 6.00                      | 24. 1213     | 0.447768   | -3.38            | 35. 0000 | 1. 627            |
| 284 | 25. 000     | 261. 500    | 8.000     | 0.700       | 3. 09                     | 24. 8671     | 0.463487   | -1.57            | 35. 0000 | 1. 633            |
| 285 | 25. 000     | 257. 000    | 5.000     | 1. 954      | 7. 24                     | 23. 8800     | 0.442722   | -4.21            | 35. 0000 | 1. 634            |
| 286 | 25. 000     | 257. 500    | 5.000     | 1. 511      | 5. 73                     | 24. 0243     | 0.445738   | -3. 27           | 35. 0000 | 1. 637            |
| 287 | 24. 500     | 260. 500    | 7. 000    | 0. 776      | 3. 56                     | 24. 5064     | 0.455861   | -1.90            | 35. 0000 | 1. 642            |
| 288 | 24. 000     | 258. 000    | 6.000     | 2. 323      | 9. 10                     | 23. 5676     | 0. 436216  | -5. 50           | 35. 0000 | 1. 646            |
| 289 | 26. 500     | 262. 500    | 9. 500    | 0.818       | 2. 93                     | 24. 7751     | 0.461538   | -1.51            | 35. 0000 | 1. 646            |
| 290 | 24. 500     | 258. 000    | 5. 500    | 1. 720      | 6. 63                     | 23. 7469     | 0. 439946  | -3.92            | 35. 0000 | 1. 648            |
| 291 | 25. 000     | 259. 500    | 6. 500    | 1. 140      | 4. 43                     | 24. 1409     | 0. 448179  | -2.49            | 35. 0000 | 1. 648            |
| 292 | 24. 500     | 257. 500    | 5. 500    | 2. 198      | 8. 04                     | 23. 5619     | 0. 436098  | -4.87            | 35. 0000 | 1. 652            |
| 293 | 26. 000     | 259. 000    | 6.000     | 0. 720      | 3.06                      | 24. 5932     | 0. 457692  | -1.62            | 35. 0000 | 1. 653            |
| 294 | 24. 500     | 259. 000    | 6.000     | 1. 249      | 5. 05                     | 23. 9113     | 0. 443376  | -2.92            | 35. 0000 | 1. 654            |
| 295 | 26. 500     | 260.000     | 7. 000    | 0.602       | 2. 57                     | 24. 8670     | 0. 463485  | -1.31            | 35. 0000 | 1. 658            |
| 296 | 25. 500     | 262. 500    | 9.000     | 0. 613      | 2. 50                     | 24. 8971     | 0. 464123  | -1. 27           | 35. 0000 | 1. 660            |
| 297 | 25. 500     | 260.000     | 7. 000    | 1. 009      | 3. 75                     | 24. 1208     | 0. 447758  | -2.11            | 35. 0000 | 1. 665            |
| 298 | 26. 000     | 261. 000    | 8.000     | 0.898       | 3. 27                     | 24. 3178     | 0. 451892  | -1.79            | 35. 0000 | 1. 665            |
| 299 | 24. 000     | 258. 000    | 5. 500    | 1. 823      | 7. 31                     | 23. 3754     | 0. 432228  | -4. 53           | 35. 0000 | 1. 671            |
| 300 | 25. 500     | 258. 000    | 5. 000    | 0.837       | 3. 38                     | 24. 1580     | 0.448537   | -1.89            | 35. 0000 | 1. 673            |
| 301 | 24. 000     | 259. 500    | 6.000     | 0.838       | 3. 94                     | 23. 9027     | 0. 443195  | -2.28            | 35. 0000 | 1. 676            |
| 302 | 24. 000     | 258. 500    | 5. 500    | 1. 328      | 5. 56                     | 23. 3922     | 0. 432578  | -3.43            | 35. 0000 | 1. 687            |
| 303 | 24. 000     | 257. 500    | 5. 500    | 2. 317      | 8. 63                     | 23. 0091     | 0. 424663  | -5. 59           | 35. 0000 | 1. 692            |
| 304 | 25. 000     | 259. 000    | 6.000     | 1. 117      | 4. 18                     | 23. 6233     | 0. 437374  | -2.50            | 35. 0000 | 1. 692            |
| 305 | 24. 500     | 257. 500    | 5. 000    | 1. 698      | 6. 30                     | 23. 1851     | 0. 428292  | -3.99            | 35. 0000 | 1. 695            |
| 306 | 25. 500     | 259. 500    | 6. 500    | 0. 977      | 3. 54                     | 23. 7793     | 0. 440622  | -2.08            | 35.0000  | 1. 696            |

|     | 中心 X    | 中心Y      | 半径     | 最大深度   | φ=0の時          | C=0 (    | の時        | 粘着力 C                | 内部摩擦角    | 登録C, φ に |
|-----|---------|----------|--------|--------|----------------|----------|-----------|----------------------|----------|----------|
| No. | (m)     | (m)      | (m)    | (m)    | 粘着力<br>(kN/m²) | 内部摩擦角    | tan φ     | (kN/m <sup>2</sup> ) | φ (°)    | よる参考Fs   |
| 307 | 24. 500 | 257. 000 | 5. 000 | 2. 170 | 7. 60          | 22. 9819 | 0. 424101 | -4.94                | 35. 0000 | 1. 701   |
| 308 | 26. 500 | 262. 000 | 9.000  | 0. 785 | 2. 68          | 24. 1594 | 0. 448566 | -1.50                | 35. 0000 | 1. 702   |
| 309 | 26. 000 | 260. 500 | 7. 500 | 0.863  | 3. 03          | 23. 9238 | 0. 443635 | -1.75                | 35. 0000 | 1. 703   |
| 310 | 24. 500 | 258. 500 | 5. 500 | 1. 236 | 4. 75          | 23. 2873 | 0. 430405 | -2.97                | 35. 0000 | 1. 706   |
| 311 | 25. 000 | 261.000  | 7. 500 | 0. 688 | 2.75           | 23. 9772 | 0. 444753 | -1.57                | 35. 0000 | 1. 712   |
| 312 | 26. 000 | 259. 500 | 6. 500 | 0. 775 | 2.89           | 23. 8825 | 0. 442773 | -1.67                | 35. 0000 | 1. 713   |
| 313 | 25. 500 | 259. 000 | 6.000  | 0. 939 | 3. 39          | 23.6086  | 0. 437067 | -2.04                | 35. 0000 | 1. 714   |
| 314 | 26. 000 | 260.000  | 7. 000 | 0.823  | 2. 93          | 23. 7861 | 0.440763  | -1.72                | 35. 0000 | 1. 718   |
| 315 | 24. 500 | 260.000  | 6. 500 | 0. 769 | 3. 19          | 23. 5463 | 0. 435773 | -1.93                | 35. 0000 | 1. 726   |
| 316 | 26. 500 | 260. 500 | 7. 500 | 0. 657 | 2. 55          | 23. 9293 | 0.443750  | -1.47                | 35. 0000 | 1. 726   |
| 317 | 25. 500 | 258. 500 | 5. 500 | 0.893  | 3. 28          | 23. 4761 | 0. 434316 | -2.00                | 35. 0000 | 1. 728   |
| 318 | 27. 000 | 261. 500 | 8. 500 | 0. 539 | 2. 20          | 24. 2245 | 0. 449931 | -1.22                | 35. 0000 | 1. 728   |
| 319 | 24. 000 | 257. 500 | 5. 000 | 1.817  | 6.86           | 22. 6752 | 0. 417801 | -4.63                | 35. 0000 | 1. 731   |
| 320 | 25. 000 | 258. 500 | 5. 500 | 1. 090 | 3. 95          | 23. 1800 | 0. 428187 | -2.50                | 35. 0000 | 1. 731   |
| 321 | 26. 500 | 261. 500 | 8. 500 | 0.748  | 2. 54          | 23. 8479 | 0. 442051 | -1.48                | 35. 0000 | 1. 733   |
| 322 | 24. 000 | 257. 000 | 5. 000 | 2. 309 | 8. 14          | 22. 3065 | 0. 410262 | -5. 75               | 35. 0000 | 1. 753   |
| 323 | 24. 000 | 258. 000 | 5. 000 | 1. 323 | 5. 17          | 22. 5851 | 0. 415954 | -3.53                | 35. 0000 | 1. 756   |
| 324 | 25. 000 | 258. 000 | 5. 000 | 1. 055 | 3. 76          | 22. 9061 | 0. 422541 | -2.46                | 35. 0000 | 1. 758   |
| 325 | 24. 000 | 259. 000 | 5. 500 | 0. 833 | 3. 56          | 22. 9006 | 0. 422428 | -2.34                | 35. 0000 | 1. 764   |
| 326 | 26. 500 | 261. 000 | 8. 000 | 0. 705 | 2. 41          | 23. 5365 | 0. 435570 | -1.46                | 35. 0000 | 1. 765   |
| 327 | 25. 500 | 262. 000 | 8. 500 | 0. 597 | 2. 17          | 23. 7263 | 0. 439517 | -1.28                | 35. 0000 | 1. 768   |
| 328 | 24. 500 | 258. 000 | 5. 000 | 1. 220 | 4. 44          | 22. 5669 | 0. 415582 | -3.04                | 35. 0000 | 1. 770   |
| 329 | 27. 000 | 263. 000 | 10.000 | 0. 670 | 2. 12          | 23. 7081 | 0. 439139 | -1.26                | 35. 0000 | 1. 773   |
| 330 | 27. 000 | 262. 000 | 9. 000 | 0. 588 | 2. 09          | 23. 4222 | 0. 433198 | -1.28                | 35. 0000 | 1. 798   |
| 331 | 24. 500 | 259. 500 | 6.000  | 0. 760 | 2. 88          | 22.6058  | 0. 416379 | -1.96                | 35. 0000 | 1. 813   |
| 332 | 25. 000 | 260. 500 | 7. 000 | 0. 675 | 2. 41          | 22.8679  | 0. 421756 | -1.59                | 35. 0000 | 1. 817   |
| 333 | 27. 000 | 262. 500 | 9. 500 | 0. 632 | 1. 99          | 23. 2779 | 0. 430210 | -1.25                | 35. 0000 | 1. 817   |
| 334 | 24. 000 | 258. 500 | 5. 000 | 0. 828 | 3. 22          | 21.7087  | 0. 398124 | -2.44                | 35. 0000 | 1. 876   |
| 335 | 26. 000 | 263. 000 | 9. 500 | 0. 500 | 1. 56          | 23. 0470 | 0. 425443 | -1.00                | 35. 0000 | 1. 889   |
| 336 | 25. 500 | 261. 500 | 8.000  | 0. 580 | 1.85           | 22. 4397 | 0. 412982 | -1.28                | 35. 0000 | 1. 900   |
| 337 | 24. 500 | 259. 000 | 5. 500 | 0. 749 | 2. 60          | 21. 5944 | 0. 395815 | -2.00                | 35. 0000 | 1. 914   |
| 338 | 25. 000 | 260.000  | 6. 500 | 0. 659 | 2. 17          | 21. 7585 | 0. 399132 | -1.63                | 35. 0000 | 1. 929   |
| 339 | 24. 500 | 258. 500 | 5. 000 | 0. 736 | 2. 38          | 20. 5815 | 0. 375507 | -2.06                | 35. 0000 | 2. 024   |
| 340 | 25. 500 | 261.000  | 7. 500 | 0. 560 | 1. 62          | 21. 3247 | 0. 390380 | -1. 28               | 35. 0000 | 2. 028   |
| 341 | 25. 000 | 259. 500 | 6.000  | 0.640  | 1. 94          | 20. 7557 | 0. 378980 | -1.64                | 35. 0000 | 2. 043   |
| 342 | 25. 000 | 259. 000 | 5. 500 | 0. 617 | 1.83           | 20. 0523 | 0.365005  | -1.68                | 35.0000  | 2. 126   |

| No. | 中心 X<br>(m) | 中心 Y<br>(m) | 半径<br>(m) | 最大深度<br>(m) | φ=0の時<br>粘着力<br>(kN/m²) | C=00<br>内部摩擦角<br>(°) | の時<br>tan φ | 粘着力 C<br>(kN/m²) | 内部摩擦角<br>φ (°) | 登録C, φに<br>よる参考Fs |
|-----|-------------|-------------|-----------|-------------|-------------------------|----------------------|-------------|------------------|----------------|-------------------|
| 343 | 25. 000     | 258. 500    | 5.000     | 0. 590      | 1.84                    | 19.8966              | 0. 361929   | -1.72            | 35. 0000       | 2. 140            |
| 344 | 25. 500     | 260. 500    | 7. 000    | 0. 536      | 1. 45                   | 20. 2365             | 0. 368652   | -1.30            | 35. 0000       | 2. 161            |
| 345 | 25. 500     | 260.000     | 6. 500    | 0. 509      | 1. 50                   | 19. 9621             | 0. 363222   | -1.39            | 35. 0000       | 2. 179            |

※下線は最大値を示す。

| 地形        | - 1 |
|-----------|-----|
| 1111 7772 | - 1 |

| No. | 距離 X(m) | 標高 Y(m)  | No. | 距離 X(m) | 標高 Y(m)  | No. | 距離 X(m) | 標高 Y(m)  |
|-----|---------|----------|-----|---------|----------|-----|---------|----------|
| 1   | 5. 530  | 261. 690 | 12  | 22. 990 | 254. 430 | 23  | 26. 970 | 251. 370 |
| 2   | 9. 910  | 261.620  | 13  | 23. 480 | 254. 360 | 24  | 27. 090 | 251. 350 |
| 3   | 11.000  | 261. 560 | 14  | 24. 160 | 253. 900 | 25  | 27. 370 | 251. 170 |
| 4   | 11. 560 | 261. 260 | 15  | 25. 670 | 252. 440 | 26  | 27. 540 | 250. 940 |
| 5   | 12. 940 | 260. 330 | 16  | 25. 900 | 252. 380 | 27  | 27.840  | 250. 430 |
| 6   | 14. 330 | 259. 390 | 17  | 25. 980 | 252. 370 | 28  | 28. 320 | 249. 530 |
| 7   | 15. 880 | 258. 280 | 18  | 26. 170 | 252. 370 | 29  | 28. 590 | 249. 520 |
| 8   | 18. 150 | 257. 030 | 19  | 26. 160 | 251. 570 | 30  | 28.600  | 249. 510 |
| 9   | 20. 090 | 255. 730 | 20  | 26. 380 | 251. 560 | 31  | 28.600  | 249. 450 |
| 10  | 21. 910 | 254. 610 | 21  | 26. 410 | 251. 540 | 32  | 29. 090 | 249. 500 |
| 11  | 22. 550 | 254. 420 | 22  | 26. 410 | 251. 450 | 33  | 31.000  | 249. 510 |

# すべり面

| Mo  | 距離 X(m) |    | 高 Y(m)            | すべ | り面  |
|-----|---------|----|-------------------|----|-----|
| No. |         | /示 | 司 I (III <i>)</i> | 形状 | 強度  |
| 1   | 23. 076 | 2  | 54. 418           | 円弧 | 地層値 |
| 2   | 24. 427 | 2  | 52. 935           | 円弧 | 地層値 |
| 3   | 26. 165 | 2  | 51. 934           |    | 地層値 |

## 地層境界線の座標

| No. | 地層      | 線 1      | 地層線 2   |          |  |  |  |  |
|-----|---------|----------|---------|----------|--|--|--|--|
| NO. | 距離 X(m) | 標高 Y(m)  | 距離 X(m) | 標高 Y(m)  |  |  |  |  |
| 1   | 26. 160 | 251. 570 | 26. 160 | 251. 916 |  |  |  |  |
| 2   | 5. 530  | 251. 570 | 5. 530  | 251.916  |  |  |  |  |

|     | 土質定数 |    |                                 |                             |             |         |            |
|-----|------|----|---------------------------------|-----------------------------|-------------|---------|------------|
| No. | 地層   | 地質 | 湿潤重量                            | 飽和重量                        | 粘着力         | 内部      | <b>擎擦角</b> |
|     | 1    |    | $\gamma_{\rm t} ({\rm kN/m^3})$ | $\gamma_{\rm sat} (kN/m^3)$ | $C(kN/m^2)$ | φ (° )  | tan φ      |
| 1   | 地層1  |    | 18. 00                          | 18.00                       | 0.38        | 35.0000 | 0.700208   |
| 2   | 地層2  |    | 18. 00                          | 18. 00                      | 0.00        | 30.0000 | 0. 577350  |
| 3   | 地層3  |    | 18. 00                          | 18. 00                      | 0.00        | 30.0000 | 0. 577350  |

% 水の単位体積重量  $\gamma_w$ : 10.000 (kN/m³)

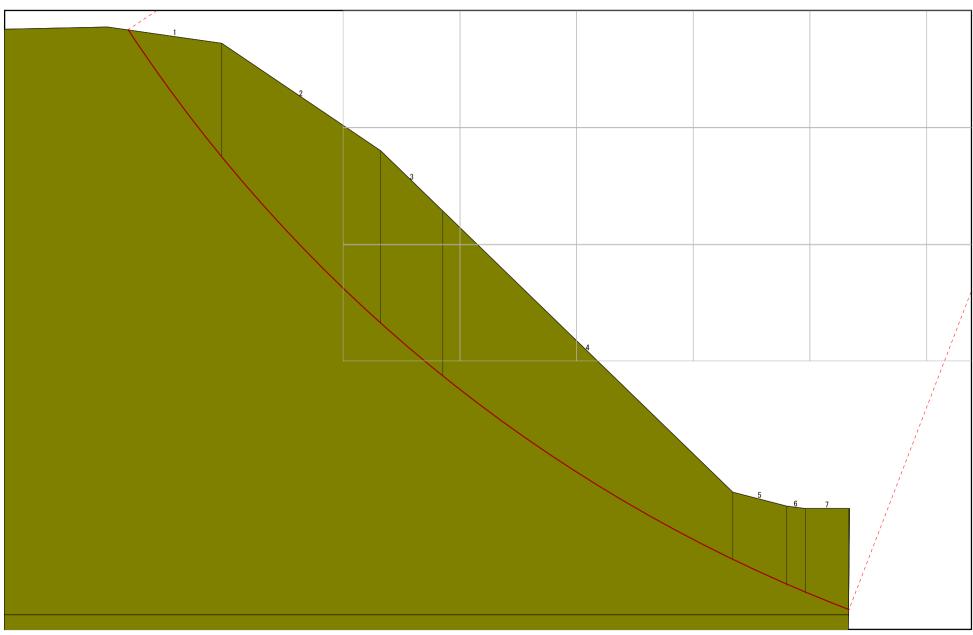
# スライス集計表

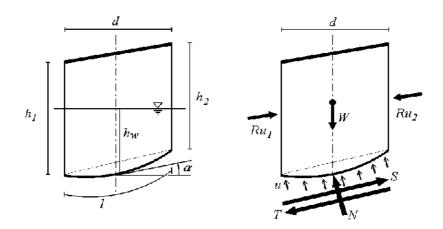
区間 1 円弧 Xc = 28.500 (m) Yc = 258.000 (m) R = 6.500 (m)

| ſ | 始点座标    | 票 (m)    | 終点座権    | 票 (m)    | 粘着力                   | 内部層      | <b>擎擦角</b> |
|---|---------|----------|---------|----------|-----------------------|----------|------------|
|   | X       | Y        | X       | Y        | C(kN/m <sup>2</sup> ) | φ (° )   | $	an\phi$  |
| Ī | 23. 076 | 254. 418 | 26. 165 | 251. 934 | 0.38                  | 35. 0000 | 0. 700208  |

| スライス     | すべり<br>h( |        | スライス<br>幅 | すべり面<br>長    | すべり面 傾斜角 | 水位からすべり面             | スライス<br>の重量 | すべり面<br>法線分力 | 間隙<br>水圧 | 地すべり<br>抵抗力 | 地すべり<br>力 | 有効抗<br>Ru (k |      |
|----------|-----------|--------|-----------|--------------|----------|----------------------|-------------|--------------|----------|-------------|-----------|--------------|------|
| イス<br>番号 | 左側        | 右側     | d (m)     | <i>l</i> (m) |          | 深さh <sub>w</sub> (m) |             | N (kN/m)     | U (kN/m) | S(kN/m)     | T (kN/m)  | 左側           | 右側   |
| 1        | 0.000     | 0. 489 | 0.404     | 0.680        | 52. 508  | _                    | 1. 80       | 1. 10        | 0.00     | 1.03        | 1. 43     | 0.0          | 0.4  |
| 2        | 0. 489    | 0.739  | 0. 680    | 0. 984       | 45. 773  | _                    | 7. 74       | 5. 40        | 0.00     | 4. 16       | 5. 55     | 0. 4         | 1.8  |
| 3        | 0. 739    | 0.708  | 0. 267    | 0. 350       | 40.341   | _                    | 3. 42       | 2.61         | 0.00     | 1. 96       | 2. 21     | 1.8          | 2.0  |
| 4        | 0.708     | 0. 292 | 1. 243    | 1. 474       | 32. 927  | _                    | 11.88       | 9. 97        | 0.00     | 7. 54       | 6. 46     | 2.0          | 1. 0 |
| 5        | 0. 292    | 0. 337 | 0. 230    | 0. 253       | 24. 662  | _                    | 1. 26       | 1.15         | 0.00     | 0.90        | 0. 53     | 1.0          | 0.6  |
| 6        | 0. 337    | 0. 362 | 0.080     | 0. 087       | 23. 190  | _                    | 0. 54       | 0.50         | 0.00     | 0. 38       | 0. 21     | 0.6          | 0.4  |
| 7        | 0. 362    | 0. 436 | 0. 185    | 0. 199       | 21. 904  | _                    | 1. 26       | 1. 17        | 0.00     | 0.89        | 0. 47     | 0. 4         | 0.0  |
| 小計       | -         | _      | 3. 089    | 4. 027       | _        | -                    | 27. 90      | 21.90        | 0.00     | 16. 86      | 16. 86    | _            | _    |

スライス図





スライスの各部分の名称

| $h_1$ , $h_2$                     | : | すべり面深さ      | (m)        |
|-----------------------------------|---|-------------|------------|
| d                                 | : | スライス幅       | (m)        |
| l                                 | : | すべり面長       | (m)        |
| $\alpha$                          | : | すべり面傾斜角     | (° )       |
| $h_w$                             | : | 水位からすべり面の深さ | (m)        |
| W                                 | : | スライス重量      | (kN/m)     |
| u                                 | : | 単位間隙水圧      | $(kN/m^2)$ |
| S                                 | : | 地すべり抵抗力     | (kN/m)     |
| T                                 | : | 地すべり力       | (kN/m)     |
| N                                 | : | 法線力         | (kN/m)     |
| $\mathrm{Ru}_1$ , $\mathrm{Ru}_2$ | : | 有効抵抗力       | (kN/m)     |

# スライス詳細集計表

| スラ<br>イス号 | 地層        | 土質 |            | 左側高さ<br>h <sub>1</sub> (m) | 右側高さ<br>h <sub>2</sub> (m) | 幅<br>d(m) | 面積<br>A(m²) | 単位体積<br>重量<br>γ (kN/m³) | 重量<br>W(kN/m) |
|-----------|-----------|----|------------|----------------------------|----------------------------|-----------|-------------|-------------------------|---------------|
|           | 地層1       |    | 水位線<br>より上 | 0.000                      | 0. 489                     | _         | 0. 10       | 18.00                   | 1.80          |
| 1         | <i>11</i> |    | 円弧         | _                          | _                          | _         | 0.00        | 18.00                   | 0.00          |
|           | 集計        | ;  |            | 0.000                      | 0. 489                     | 0. 404    | 0. 10       | <del></del>             | 1.80          |
|           | 地層1       |    | 水位線<br>より上 | 0. 489                     | 0. 739                     | _         | 0. 42       | 18.00                   | 7. 56         |
| 2         | <i>II</i> |    | 円弧         | _                          | _                          | _         | 0. 01       | 18.00                   | 0. 18         |
|           | 集計        |    |            | 0. 489                     | 0. 739                     | 0.680     | 0. 43       | <del>-</del>            | 7. 74         |
|           | 地層1       |    | 水位線<br>より上 | 0. 739                     | 0. 708                     | _         | 0. 19       | 18.00                   | 3. 42         |
| 3         | <i>II</i> |    | 円弧         | _                          | _                          | _         | 0.00        | 18.00                   | 0.00          |
|           | 集計        | ,  |            | 0. 739                     | 0. 708                     | 0. 267    | 0. 19       | <del>-</del>            | 3. 42         |
|           | 地層1       |    | 水位線<br>より上 | 0.708                      | 0. 292                     | _         | 0. 62       | 18.00                   | 11. 16        |
| 4         | <i>II</i> |    | 円弧         | _                          | _                          | _         | 0.04        | 18.00                   | 0.72          |
|           | 集計        |    |            | 0. 708                     | 0. 292                     | 1. 243    | 0. 66       | <del>-</del>            | 11.88         |
|           | 地層1       |    | 水位線より上     | 0. 292                     | 0. 337                     | _         | 0. 07       | 18.00                   | 1. 26         |
| 5         | <i>II</i> |    | 円弧         | _                          | _                          | _         | 0.00        | 18.00                   | 0.00          |
|           | 集計        | ,  |            | 0. 292                     | 0. 337                     | 0. 230    | 0. 07       | <del>-</del>            | 1. 26         |
|           | 地層1       |    | 水位線<br>より上 | 0. 337                     | 0. 362                     | _         | 0.03        | 18.00                   | 0. 54         |
| 6         | <i>II</i> |    | 円弧         | _                          | _                          | _         | 0.00        | 18.00                   | 0.00          |
|           | 集計        |    |            | 0. 337                     | 0. 362                     | 0.080     | 0. 03       | <del>-</del>            | 0. 54         |
|           | 地層1       |    | 水位線より上     | 0.362                      | 0. 436                     | _         | 0. 07       | 18.00                   | 1. 26         |
| 7         | "         |    | 円弧         | _                          | _                          | _         | 0.00        | 18.00                   | 0.00          |
|           | 集計        |    |            | 0.362                      | 0.436                      | 0. 185    | 0.07        | <del>-</del>            | 1. 26         |

25. 980

26. 165

7

252. 370

252.370

# スライス座標一覧

|      | スライスの   | 座標       |      |       |          |    |        |         |          |    |
|------|---------|----------|------|-------|----------|----|--------|---------|----------|----|
| スライス | 距離      |          | 標高   | f (m) |          | す  | ーベり面   | 重心      | erro to  |    |
| No.  | (m)     | 地形 1     | 地層境界 |       | すべり面     | 形状 | 強度     | X       | Y        | 備考 |
|      | 23, 076 | 254, 418 |      |       | 254, 418 |    |        |         |          |    |
| 1    | 20.0.0  | 201. 110 |      |       | 201.110  | 円弧 | 円弧 地層値 |         | 254. 213 |    |
|      | 23. 480 | 254. 360 |      |       | 253. 871 |    |        |         |          |    |
| 2    | 24, 160 | 253, 900 |      |       | 253, 161 | "  | IJ     | 23. 842 | 253. 795 |    |
| 3    | 24. 100 | 255. 900 |      |       | 255, 101 | "  | "      | 24, 292 | 253. 409 |    |
|      | 24. 427 | 253. 642 |      |       | 252. 935 |    |        | 21.202  | 200. 100 |    |
| 4    |         |          |      |       |          | "  | "      | 24. 967 | 252.840  |    |
| 5    | 25. 670 | 252. 440 |      |       | 252. 148 | ,, | "      | 25, 788 | 9E9 9E1  |    |
| 5    | 25, 900 | 252, 380 |      |       | 252, 043 | "  | "      | 45. 788 | 252. 251 |    |
| 6    | 20. 300 | 202. 000 |      |       | 202.040  | "  | "      | 25, 940 | 252, 200 |    |
| I -  |         |          |      | 1     |          |    | 1      |         |          |    |

252.008

251.934

26.075

252. 170

| ②鉄筋挿入工計算書 | (安定解析含む) |  |
|-----------|----------|--|
|           |          |  |
|           |          |  |
|           |          |  |

### 切土補強土工法設計フロー

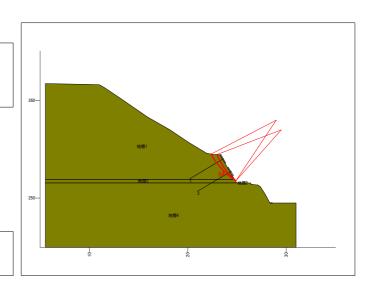
現場名 : NO.2

ケース名: ケース2:1:0.6

備考

### ○ 検討条件

安定計算手法: 繰返し円弧で検討する。 すべり面強度: 既知の土質定数を用いる。



### ○ 安定解析結果

計画地形に対して安定計算を行う。[計画安全率: Fsp = 1.200]

最大抑止力円弧 Prmax = 10.9kN/m、Fs = 0.714

最小安全率円弧 Pr

kN/m, Fsmin =

### 補強材の配置検討に用いる代表円弧の選定を行う。

円弧A Pr = 6.8kN/m、Fs = 0.603

円弧B Pr = 10.9kN/m、Fs = 0.714

### ○ 補強材の配置

補強材の配置計画を行い、安全率について照査する。

[ネジ節棒鋼 (SD345) D19、全長 4.000m、縦間隔 1.50m、水平間隔 1.50m、施工段数2段]

円弧A Pr =

6.8kN/m、Fs = 0.603[補強前]、Fs = 1.534[補強後]

円弧B Pr = 10.9kN/m、Fs = 0.714[補強前]、Fs = 1.206[補強後]

### ○ のり面工の設計

設計引張り力Tdの最大値

 $T_d = 10.329 \text{kN/}$  ( $T_o = 10.329 \text{kN/}$   $\mu = 1.00$ )

のり面工の規格決定

グリーンパネル(レギュラーサイズ、967×967×40)

切土補強土工法 報告書

現 場 名: NO.2

ケース名:ケース2:1:0.6

備 考:

# 

| 1. | 設計方法 ・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・ | • | • | • | • | • | • | • | • | • | • | • | • | • | • | • | • | • | • | • | • |
|----|---|---|---|---|---|---|---|---|---|---|---|---|---|---|---|---|---|---|---|---|---|
| 2. | 工法の概要・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・ | • | • |   | • | • | • | • | • | • | • | • | • | • | • | • | • | • | • | • | • |
| 3. | 設計条件・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・  | • | • | • | • | • | • | • |   |   |   |   |   | • |   | • | • |   | • |   | • |
|    | 3.1 土質条件                                  | • | • | • | • | • | • | • | • | • | • | • | • | • | • | • | • | • | • | • |   |
|    | 3.2 補強斜面の計画安全率                            | • | • | • |   |   | • |   | • | • | • | • | • |   |   |   |   |   | • |   |   |
|    | 3.3 補強材                                   | • |   |   |   |   | • | • |   |   |   |   |   |   |   |   |   |   |   |   |   |
|    | 3.4 極限周面摩擦抵抗と安全率                          | • |   |   |   |   | • |   |   |   |   |   |   |   |   | • |   |   |   |   |   |
|    | 3.5 補強材と注入材の許容付着応力                        |   | • |   |   |   |   |   |   |   |   |   |   |   |   |   |   |   |   |   |   |
|    | 3.6 補強材の引張り力の低減係数                         |   |   |   |   |   |   |   |   |   |   |   |   |   |   |   |   |   |   |   |   |
|    | 3.7 補強材の配置間隔、配置密度                         |   |   |   |   |   |   |   |   |   |   |   |   |   |   |   |   |   |   |   |   |
|    | 3.8 補強材の許容補強材力                            |   |   |   |   |   |   |   |   |   |   |   |   |   |   |   |   |   |   |   |   |
|    | 3.9 のり面工の低減係数                             |   |   |   |   |   |   |   |   |   |   |   |   |   |   |   |   |   |   |   |   |
|    | 3.10 削孔径                                  |   |   |   |   |   |   |   |   |   |   |   |   |   |   |   |   |   |   |   |   |
| 4. | 切土補強土工法の設計 ・・・・・・・・                       |   |   |   |   |   |   |   |   |   |   |   |   |   |   |   |   |   |   |   |   |
| 1. | 4.1 補強前斜面の安全性評価                           |   |   |   |   |   |   |   |   |   |   |   |   |   |   |   |   |   |   |   |   |
|    |   |   | _ |   | _ | _ | _ | _ | _ |   |   |   | _ |   |   | _ |   | _ | _ | _ | _ |
|    | 4.2 切土補強土工法の配置検討                          | • | • | • | • | • | • | • | • | • | • | • | • | • | • | • | • | • | • | • | • |
|    | 4.3 補強材配置後の安全性評価                          | • | • | • | • | • | • | • | • | • | • | • | • | • | • | • | • | • | • | • | • |
|    | 4.4 補強材の配置仕様と各補強材の抵抗力                     | • | • | • | • | • | • | • | • | • | • | • | • | • | • | • | • | • | • | • | • |
|    | 4.5 補強材の計算                                | • | • | • | • | • | • | • | • | • | • | • | • | • | • | • | • | • | • | • | • |
|    | 4.6 のり面工の設計                               |   | • | • | • | • |   | • |   |   |   |   |   |   |   |   | • |   | • |   | • |

## 1. 設計方法

現場名 NO. 2

工法名 切土補強土工法

グリーンパネル

安定計算手法 繰返し円弧で検討する。 すべり面強度 既知の土質定数を用いる。

使用ソフトウェア 補強土 Version13.04 五大開発株式会社

| 備考 |  |
|----|--|
|    |  |
|    |  |
|    |  |
|    |  |
|    |  |
|    |  |
|    |  |
|    |  |
|    |  |

### 2. 工法の概要

切土補強土工法は、鉄筋やロックボルトなどの比較的短い棒状補強材を地山に多数挿入することにより、地山と補強材との相互作用によって切土のり面全体の安定性を高める工法である。

### (1) 基本構造

本工法の基本構造は、補強材、注入材、頭部、のり面工で構成され、頭部にはプレートとナットによりのり面工に固定され、のり面工が補強材と一体化することにより、補強材の引張効果を増加させ、のり面全体の安定性を向上させる構造を有している。

### (2) 特長

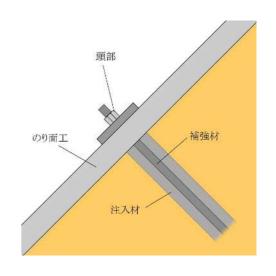
本工法の特長は以下の通りである。

- ① 補強材、施工機械が小規模であり、施工の省力化を図れる。
- ② のり面を標準勾配より急に出来ることから用地取得や掘削土量の軽減が図れる。
- ③ 逆巻施工が可能で安全施工が可能となる。
- ④ 動態観測との併用で安全施工が可能となる。
- ⑤ 増し打ち等の対応が容易。

### (3) 適用範囲

本工法の一般的な適用範囲は以下の通りである。

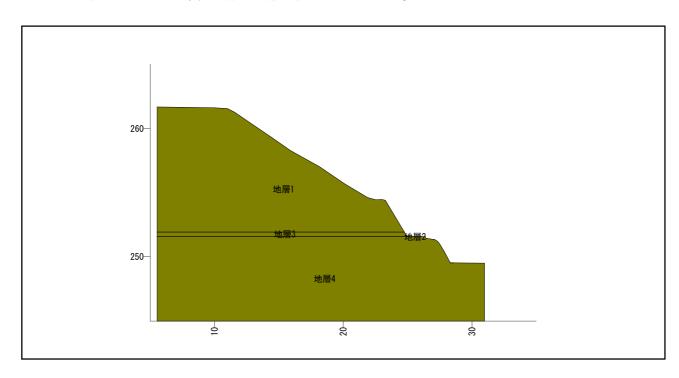
- ① 崩壊対策に適用する場合
  - ・抗土圧型ののり面保護的な適用
  - ・中規模の崩壊対策の抑止工
- ② 急勾配掘削に用いる場合
  - ・ 急勾配切土への適用
  - ・構造物掘削などの仮設斜面への適用



# 3. 設計条件

# 3.1 土質条件

当該斜面の地形及び土質の構成と定数は以下の通りである。



| -  | 土質定数 |   |     |         |            |            |          |           |    |
|----|------|---|-----|---------|------------|------------|----------|-----------|----|
|    |      |   |     | 湿潤重量    | 飽和重量       | 粘着力        | 内部層      | を 擦角      |    |
| No | 地層名  | ı | 土質名 | γt      | γ sat      | С          | $\phi$   | $	an\phi$ | N値 |
|    |      |   |     | (kN/m³) | $(kN/m^3)$ | $(kN/m^2)$ | (° )     |           |    |
| 1  | 地層1  |   |     | 18.00   | 18.00      | 0.38       | 35.0000  | 0.700208  | 5  |
| 2  | 地層2  |   |     | 18.00   | 18.00      | 0.38       | 35.0000  | 0.700208  | 5  |
| 3  | 地層3  |   |     | 18.00   | 18.00      | 0. 38      | 35. 0000 | 0.700208  | 5  |
| 4  | 地層4  |   |     | 18.00   | 18.00      | 0.38       | 35.0000  | 0.700208  | 5  |

%水の単位体積重量  $\gamma w = 10.00 (kN/m^3)$ 

#### 3.2 補強斜面の計画安全率

「切土補強土工法設計・施工要領」では下記のように示されている。 補強斜面の計画安全率

| 項目     | 計画安全率            |
|--------|------------------|
| 永久(長期) | Fsp ≥ 1.20       |
| 仮設(短期) | Fsp ≧ 1.05, 1.10 |

【切土補強土工法設計・施工要領 (H19.1) P.31】

当該斜面の重要性を考慮して Fsp (常時) ≥ 1.20 とする。

#### 3.3 補強材

「切土補強土工法設計・施工要領」では補強材の許容引張応力度については、下記のように示されている。使用材料については、これと同等以上の性能を有する材料を用いるものとする。

補強材の許容引張応力度 (N/mm²)

| 補強材の種類  | SD345 |
|---------|-------|
| 許容引張応力度 | 200   |

※仮設は1.5倍とする

【切土補強土工法設計・施工要領 (H19.1) P.31】

また、腐食代について要領では、以下のように示している。

永久目的で使用する場合は腐食代 1mm を鉄筋公称径に対して考慮する。

【切土補強土工法設計・施工要領(H19.1) P.39】

要領では、亜鉛メッキによる防食を前提とし、さらに亜鉛メッキによる防食を行っても軽度の腐食が見られた事例があることから、設計においては 1.0mmの腐食代を考慮する。 したがって、公称直径から 1.0mmを引いた値を補強材直径として設計する。

以上から補強材に関する諸数値を以下のように設定する。

| 材料名           | 呼び径           | 単位重量   | 直径    | 断面積      | 許容引張        |
|---------------|---------------|--------|-------|----------|-------------|
|               | , , , , , , , | W      | d     | As       | 応力度         |
|               |               | (kg/m) | (mm)  | $(cm^2)$ | σsa (N/mm²) |
| ネジ節棒鋼 (SD345) | D19           | 2. 25  | 18. 1 | 2. 573   | 200. 0      |

#### 3.4 極限周面摩擦抵抗と安全率

「切土補強土工法設計・施工要領」によれば、極限周面摩擦抵抗の地盤別の推定値は、「グラウンドアンカー設計・施工基準、同解説」を 0.8 倍したものとなっている。これはアンカー工の極限周面摩擦抵抗が加圧注入した場合の実績値を参考として設定されているのに対して、切土補強土工法ではほとんど無加圧注入されていることによる。

一方、極限周面摩擦抵抗の安全率については、アンカー工と比較して設計荷重レベルが小さく、プレストレスとして常時緊張力が作用しないことなどを勘案して永久を 2.0 (アンカー工の 0.8 倍)、仮設を 1.5 (アンカー工と同じ)としている。

本工法では、下表を参考に極限周面摩擦抵抗値を定める。

極限周面摩擦抵抗の推定値

| 地盤の   | 種 類 |    | 極限周面摩擦抵抗(N/mm²) |
|-------|-----|----|-----------------|
|       | 硬 : | 岩  | 1. 20           |
| LL 放此 | 軟   | 岩  | 0.80            |
| 岩盤    | 風化  | 岩  | 0. 48           |
|       | 土   | 丹  | 0. 48           |
|       |     | 10 | 0.08            |
|       |     | 20 | 0. 14           |
| 砂礫    | N 値 | 30 | 0. 20           |
|       |     | 40 | 0. 28           |
|       |     | 50 | 0.36            |
|       |     | 10 | 0.08            |
|       |     | 20 | 0. 14           |
| 砂     | N 値 | 30 | 0.18            |
|       |     | 40 | 0. 23           |
|       |     | 50 | 0. 24           |
| 粘性    | 土   |    | 0.8×c c: 粘着力    |

【切土補強土工法設計・施工要領(H19.1) P.33】

以上から定着に関する諸数値を以下のように設定する。

| 項目            | 記号  | 単 位      | 数値    | 備考  |
|---------------|-----|----------|-------|-----|
| 周面摩擦抵抗の安全率    | Fsa | _        | 2.00  |     |
| 地山と注入材の周面摩擦抵抗 | τр  | $N/mm^2$ | 0.040 | 地層1 |
|               |     |          | 0.040 | 地層2 |
|               |     |          | 0.040 | 地層3 |
|               |     |          | 0.040 | 地層4 |

#### 3.5 補強材と注入材の許容付着応力

「切土補強土工法設計・施工要領」では下記のように示されている。

#### 異形鉄筋と注入材の許容付着応力度 (N/mm²)

| 注入材の設計基準強度 | 24  | 27   | 30  |             |
|------------|-----|------|-----|-------------|
| 許容付着応力     | 1.6 | 1. 7 | 1.8 | ※仮設は1.5倍とする |

【切土補強土工法設計・施工要領 (H19.1) P.31】

当該斜面では注入材の設計基準強度を24 N/mm<sup>2</sup> とし、許容付着応力は1.6N/mm<sup>2</sup> とする。

#### 3.6 補強材の引張り力の低減係数

補強材の引張り力の低減係数は、「切土補強土工法設計・施工要領」に従い0.7とする。

#### 3.7 補強材の配置間隔、配置密度

一般的な環境では 1.0~1.5m の間で経済的な配置を検討する必要がある。「切土補強土工法設計・施工要領」では、以下のように書かれている。

補強材は、補強効果が十分に発揮できるように、適切な間隔で配置しなければならない。一般的に、補強材打設間隔は、1.0~1.5m 程度とする。

【切土補強土工法設計・施工要領 (H19.1) P.35】

以上を踏まえ、当該斜面の補強材間隔は、縦間隔 1.50m×水平間隔 1.50m とする。

#### 3.8 補強材の許容補強材力

許容補強材力に関して、「切土補強土工法設計・施工要領」では以下のように書かれている。

補強材の許容補強材力  $T_{pa}$  は、補強材が移動土塊から受ける許容引抜き抵抗力  $T_{1pa}$  、不動地山から受ける許容引抜き抵抗力  $T_{2pa}$  および補強材の許容引張り力  $T_{sa}$  のうち最小のものを用いるものとする。

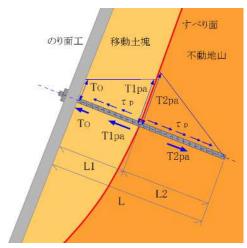
【切土補強土工法設計・施工要領 (H19.1) P.38】

移動土塊が極めて薄いような現場では、T<sub>1pa</sub>が極端に小さくなる。このため設計計算ではこの補強鉄筋に抑止力はほとんどないことになってしまう。

「切土補強土工法設計・施工要領」では、「吹付枠工相当以上ののり面工を用いた場合には  $T_{1pa}$  の検討を無視しても良い」としている。この場合は  $T_{2pa}$  と  $T_{sa}$  のうち最も弱い抵抗値で設計することができる。

ただし、「吹付枠工相当以上」ではないのり面工を用いる場合(特に2次製品の反力板が多い)、要領によれば「適切な方法で  $T_{1pa}$  を評価して」としている。

以上を踏まえ、当該斜面の場合は T<sub>1pa</sub> を考慮して検討する。



# 3.9 のり面工の低減係数

「切土補強土工法設計・施工要領」では下記のように示されている。

のり面エタイプと低減係数 μ の目安

| のり面保護工タイプ | μ              | 備考           |
|-----------|----------------|--------------|
| 植生工のり面    | 0              |              |
| コンクリート吹付工 | 0.2 ~ 0.6      |              |
| のり枠工      | $0.7 \sim 1.0$ |              |
| 擁壁類       | 1.0            | 連続した板タイプのり面工 |

【切土補強土工法設計・施工要領(H19.1) P.50】

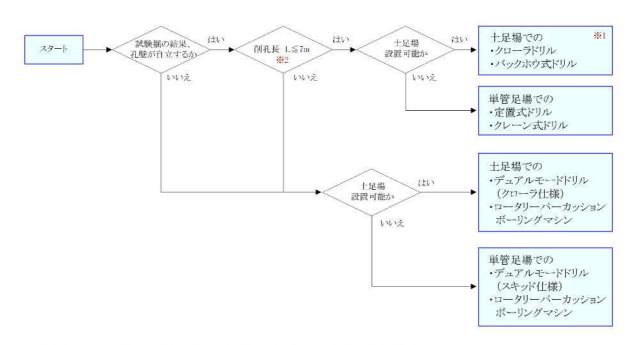
当該斜面ののり面工の低減係数は、上表を参考に1.00を採用する。

#### 3.10 削孔径

削孔径を設定する場合、削孔機種の検討・選定が不可欠となる。対象とする地盤の状況や孔壁の自立性、作業足場の有無、削孔長などによって、施工性と経済性に適した機種を選定した後、削孔径を設定する必要がある。

この選定方法については、以下のフローを参考とする。

# 標準的な施工機械選定フロー (参考)



※1 1段のり面での施工本数が500本を超える場合は、オートポルトセッター工法の採用が有効な場合もある。

※2 削孔長が長くなる場合は、施工費が割高になるためグラウンドアンカー工等との比較検討を行い、経済性、施工性の良い工法を採用する必要がある。

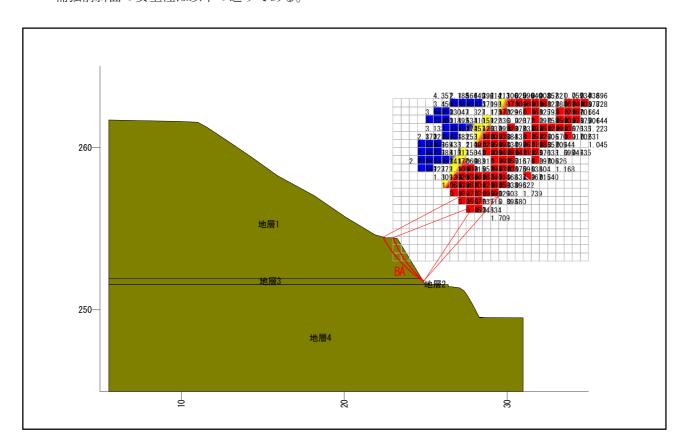
| 削孔方法                            | 削孔名     | 圣 (mm)  |
|---------------------------------|---------|---------|
| 刊化力伝                            | 標準      | 自穿孔     |
| レッグドリル                          | 42 ~ 46 |         |
| クローラドリル                         |         |         |
| 定置式ドリル                          |         | 42 ~ 52 |
| クレーン式ドリル                        | 65      |         |
| オートボルトセッター                      |         |         |
| デュアルモードドリル                      |         |         |
| ロータリーパーカッションボーリングマシン(定置式・クロ―ラ式) | 90      | _       |
| ロータリー式ボーリングマシン                  | 90      |         |

【切土補強土工法設計・施工要領 (H19.1) p.72 (一部加筆)】

検討結果より、当該斜面では、対象とする地盤特性や施工性、経済性などを考慮して削孔径は 65.0mmとする。

# 4. 切土補強土工法の設計

# 4.1 補強前斜面の安全性評価 補強前斜面の安全性は以下の通りである。



# 安定計算結果

|      | 女儿 山 并 加 木 |     |                  |          |          |  |  |  |
|------|------------|-----|------------------|----------|----------|--|--|--|
|      | 頂日         |     | 単位               | 数 値(常時)  |          |  |  |  |
| 項目   |            | 記号  | <del>早</del> 144 | 円弧A      | 円弧B      |  |  |  |
| 計    | 安全率        | Fs  | _                | 0.603    | 0.714    |  |  |  |
| 計算結果 | 計画安全率      | Fsp | _                | 1. 200   | 1. 200   |  |  |  |
| 果    | 必要抑止力      | Pr  | kN/m             | 6.8      | 10. 9    |  |  |  |
|      | 中心位揮       | X   | m                | 29. 500  | 29. 000  |  |  |  |
| 円弧   | 中心座標       | Y   | m                | 257. 000 | 258. 000 |  |  |  |
|      | 半径         | r   | m                | 7. 000   | 7. 500   |  |  |  |
|      | すべり抵抗力     | S   | kN/m             | 6. 81    | 15. 93   |  |  |  |
| l    | 滑動力        | T   | kN/m             | 11. 29   | 22.30    |  |  |  |
| 計算要素 | 法線力        | N   | kN/m             | 7. 92    | 20.73    |  |  |  |
| 要素   | 間隙水圧       | U   | kN/m             | 0.00     | 0.00     |  |  |  |
|      | すべり面長      | 1   | m                | 3. 303   | 3. 746   |  |  |  |
|      | 面積         | A   | $\mathrm{m}^2$   | 0.77     | 1.70     |  |  |  |

#### 4.2 切土補強土工法の配置検討

- (1) 補強材の配置条件
  - ① 補強材の配置

補強材の配置は、以下の通りとする。

施工段数 2(段)

打設角度 のり面に直角

水平間隔 1.50 (m)

② 補強材の長さ条件

補強材の長さは、挿入長を1.50 ~ 6.50(m) で検討する。

(2) 配置する補強材の規格

補強材としてネジ節棒鋼 (SD345) D19  $\sim$  D25 を使用する。 またその他に用いる条件として以下に設定する。

注入材の設計基準強度  $\sigma_{ck} = 24 (N/mm^2)$ 

補強材と注入材の許容付着応力  $\tau_c = 1.6 (N/mm^2)$  (常時)

周面摩擦抵抗の安全率 Fsa = 2.00 (常時)

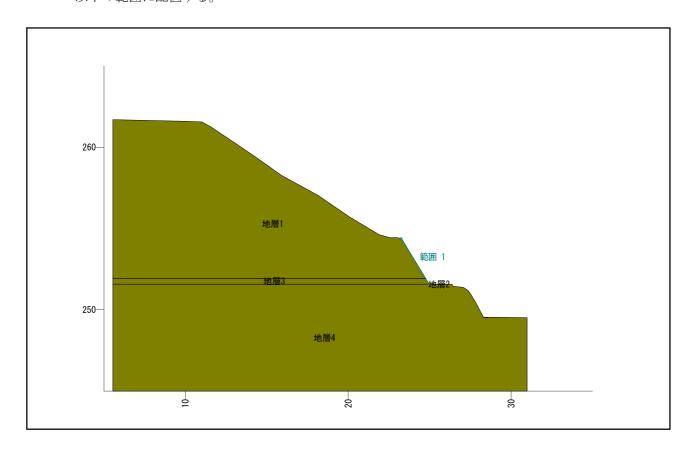
のり面工の低減係数  $\mu=1.00$ 

補強材の引張り力の低減係数  $\lambda = 0.7$ 

補強材による抵抗力 : 引き止め力 Sh 、締め付け力 Ss 両方考慮

すべり面傾斜角 : 各補強材で算出

# (3) 配置のり面 以下の範囲に配置する。



# (4) 補強材配置と安全率

前述の検討条件で、各補強材設置後の安定度を照査した結果は以下の通りである。

材料名:ネジ節棒鋼(SD345)のり面工名称:グリーンパネル

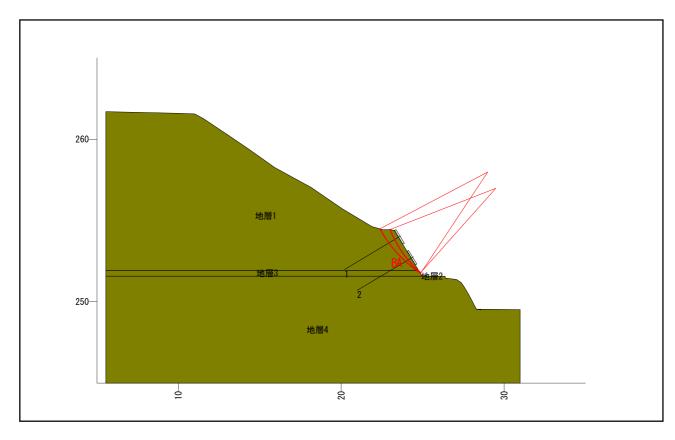
計画安全率 Fsp = 1.200 補強材自動配置結果一覧表(常時) 安全率 Fs ※3 補強材 配置条件 総削孔長 のり面工 打設※ No. 施工段数 長さ条件 水平間隔 円弧A (施工10m) 備考 全長 円弧B 登録 呼び径 間隔 寸法(mm) 0.603( 0.714 $\Sigma L_{\rm B}(m)$ SV(m) SH(m) n(段)  $\alpha$  (° ) (m) (m) 1.50 2.00 D19 1.50 1.50 1.014 0.909  $967 \times 967 \times 40$ 24, 800 1 2 2 D19 1.50 1.50 2.00 2.50 1.144 0.983  $967\!\times\!967\!\times\!40$ 31.467 3 D19 1.50 1.50 2.50 3.00 1.274 1.057  $967\!\times\!967\!\times\!40$ 38. 133 D19 1.50 1.50 3.00 3.50  $967 \times 967 \times 40$ 44.800 4 1.404 1.132 5 D19 1.50 1.50 3.50 4.00 1.5341.206  $967\!\times\!967\!\times\!40$ 51.4671.50 1.664  $967 \times \underline{967} \times 40$ 6 D19 1.50 4.50 58. 133 1.281 7 D19 1.50 5.00 1.794 64.800 1.50 4.50 1.355  $967 \times 967 \times 40$ 8 D19 1.50 1.50 5.00 5.50 1.924 1.430  $967 \times 967 \times 40$ 71.467 9 D19 1.50 1.50 5.50 6.00 2.054 1.504  $967\!\times\!967\!\times\!40$ 78.13310 D19 1.50 1.50 6.00 6.50 2. 184 1.578  $967\!\times\!967\!\times\!40$ 84.800 7.00 2.313 11 D19 1.50 1.50 2 6.50 1.653  $967 \times 967 \times 40$ 91.467 24.800 1.50 2.00  $967 \times 967 \times 40$ 12 D22 1.50 1.50 1.014 0.909 13 D22 1.50 1.50 2.00 2.50 1.144 0.983  $967\!\times\!967\!\times\!40$ 31.467 14 1.50 2 1.274 38. 133 D22 1.50 2,50 3,00 1.057  $967 \times 967 \times 40$ 3.50 44.800 15 D22 1.50 1.50 3.00 1.404 1.132  $967 \times 967 \times 40$ 16 1.50 1.50 4.001.5341.206  $967\!\times\!967\!\times\!40$ 51.467D22 3.50 17 D22 1.50 1.50 2 4.00 4.50 1.664 1.281  $967\!\times\!967\!\times\!40$ 58.133D22 1.50 1.50 2 5, 00  $967 \times 967 \times 40$ 64.800 18 4, 50 1.794 1, 355 19 D22 1.50 1.50 5.00 5.50 1.9241.430  $967\!\times\!967\!\times\!40$ 71.46720 D22 1.50 1.50 6.00 2.054 78. 133 2 5.50 1.504  $967 \times 967 \times 40$ 21 D22 1.50 1.50 6.50 2. 184 1.578  $967\!\times\!967\!\times\!40$ 84.800 6.00 22 D22 1.50 1.50 2 6.50 7.00 2.313 1.653  $967 \times 967 \times 40$ 91.467 23 D25 1.50 1.50 1.50 2,00 1.014 0.909  $967\!\times\!967\!\times\!40$ 24.800 24 D25 1.50 1.50 2.00 2.50 1.144 0.983  $967\!\times\!967\!\times\!40$ 31.467 2.50 25 1.50 3.00 1. 274 38. 133 D25 1.50 1.057  $967 \times 967 \times 40$ 26 D25 1.50 1.50 3.00 3.50 1.404 1.132  $967\!\times\!967\!\times\!40$ 44.80027 D25 1.50 1.50 3.50 4.00 1.5341.206  $967\!\times\!967\!\times\!40$ 51.467 28 D25 1.50 58.133 1.50 2 4.00 4.50 1.664 1.281  $967 \times 967 \times 40$ 5.00 29 D25 1.50  $967 \times 967 \times 40$ 64.8001.50 4.50 1.794 1.355 30 D25 1.50 1.50 5.00 5.50 1.924 1.430  $967\!\times\!967\!\times\!40$ 71.46731 D25 1.50 1.50 5.50 6.00 2.054 1.504  $967\!\times\!967\!\times\!40$ 78. 133 32 D25 2 2. 184 84.800 1.50 1.50 6.00 6.50 1.578  $967 \times 967 \times 40$ D25 7.00  $967 \times 967 \times 40$ 1.50 1.50 6.50 2. 313 1.653 91.467

※1 のり面に直角に配置した場合は "-" と表示 ※2 各段で補強材の全長が異なる場合、最大となる全長を表示 ※3 ( ) は補強前安全率

これらの検討結果から、ネジ節棒鋼 (SD345) D19、縦間隔 1.50(m)、水平間隔 1.50(m)、 2段配置が最も当該斜面に適していると判断する。

# 4.3 補強材配置後の安全性評価

前項で決定した配置で補強後斜面の安定性は以下の通りである。



|          | 補強材配置後の安全率結果 | ]   |      |            |          |  |
|----------|--------------|-----|------|------------|----------|--|
|          | 項目           |     | 単位   | 数 値 ( 常時 ) |          |  |
|          |              |     | +化   | 円弧A        | 円弧B      |  |
| 計        | 補強前安全率       | Fs  |      | 0.603      | 0.714    |  |
| 計算結果     | 計画安全率        | Fsp | _    | 1. 200     | 1. 200   |  |
| 果        | 補強後安全率       | Fs  | _    | 1. 534     | 1. 206   |  |
|          | 中心座標         | X   | m    | 29. 500    | 29. 000  |  |
| 円弧       |              | Y   | m    | 257. 000   | 258. 000 |  |
|          | 半径           | r   | m    | 7. 000     | 7. 500   |  |
| 計算       | 引き止め力        | Sh  | kN/m | 1.018      | 2. 397   |  |
| 計算<br>要素 | 締め付け力        | Ss  | kN/m | 9. 497     | 8. 582   |  |

施工段数: 2段

補強後安全率の算出 (円弧A)

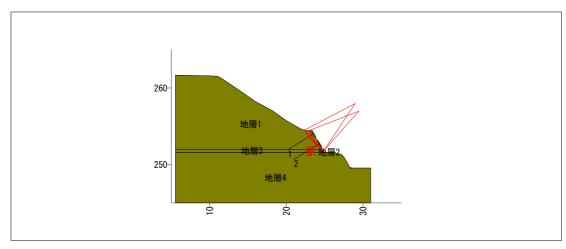
Fs = 
$$\frac{\sum \{ (N-U) \cdot \tan \phi + C \cdot 1 \} + Sh + Ss}{\sum T}$$
= 
$$\frac{6.81 + 1.018 + 9.497}{11.29}$$
= 1.534

補強後安全率の算出 (円弧B)

Fs = 
$$\frac{\sum \{ (N-U) \cdot \tan \phi + C \cdot 1 \} + Sh + Ss}{\sum T}$$
= 
$$\frac{15.93 + 2.397 + 8.582}{22.30}$$
= 1.206

# 4.4 補強材の配置仕様と各補強材の抵抗力

決定した各補強材の仕様は以下の通りである。



# 補 強 材 の 規 格

| 番号  | 材料名          | 呼び径 | 単位重量<br>W(kg/m) | 補強材径<br>d(mm) | 断面積<br>As(cm²) | 腐食代  |
|-----|--------------|-----|-----------------|---------------|----------------|------|
| 材-1 | ネジ節棒鋼(SD345) | D19 | 2. 25           | 18. 1         | 2. 573         | 考慮する |

# 補強材の配置結果

|     |     | 1114 12 12 |         | 座標 水平間隔  |       | 縦間隔   | 打設角度          | 全長     | 挿入長        | 配置   |
|-----|-----|------------|---------|----------|-------|-------|---------------|--------|------------|------|
| No. | 番号  | D (mm)     | X (m)   | Y (m)    | SH(m) | SV(m) | $\alpha$ (° ) | L (m)  | $L_{B}(m)$ | のり面  |
| [1] | 材-1 | 65.0       | 23. 537 | 253. 961 | 1. 50 | _     | 30. 99        | 4.000  | 3.860      | 範囲 1 |
| [2] | 材-1 | 65. 0      | 24. 310 | 252. 676 | 1.50  | 1. 50 | 30. 99        | 4. 000 | 3.860      | 範囲 1 |

# 各補強材による抵抗力一覧表(円弧A-常時)

| 補強材<br>No. | β<br>(°) | T1pa<br>(kN/本) | T2pa<br>(kN/本) | Tsa<br>(kN/本) | Tpa<br>(kN/本) | Td<br>(kN/本) | Tm<br>(kN/m) | Sh<br>(kN/m) | Ss<br>(kN/m) |
|------------|----------|----------------|----------------|---------------|---------------|--------------|--------------|--------------|--------------|
| [1]        | 93. 81   | _              | 14. 502        | 51.460        | 14. 502       | 10. 151      | 6. 767       | 0.000        | 4. 728       |
| [2]        | 81. 50   | _              | 14. 755        | 51. 460       | 14. 755       | 10. 329      | 6. 886       | 1. 018       | 4. 769       |
| 計          |          |                |                |               |               |              |              | 1.018        | 9. 497       |

※T1pa、T2pa、Tsaの囲みはTpaとして用いる値を示す。

# 各補強材による抵抗力一覧表(円弧B-常時)

| 補強材<br>No. | β<br>(°) | T1pa<br>(kN/本) | T2pa<br>(kN/本) | Tsa<br>(kN/本) | Tpa<br>(kN/本) | Td<br>(kN/本) | Tm<br>(kN/m) | Sh<br>(kN/m) | Ss<br>(kN/m) |
|------------|----------|----------------|----------------|---------------|---------------|--------------|--------------|--------------|--------------|
| [1]        | 85. 03   | _              | 12.865         | 51. 460       | 12.865        | 9.006        | 6.004        | 0. 520       | 4. 188       |
| [2]        | 73. 35   | _              | 14. 036        | 51. 460       | 14. 036       | 9.825        | 6. 550       | 1.877        | 4. 394       |
| 計          | 計        |                |                |               |               |              |              |              | 8. 582       |

※T1pa、T2pa、Tsaの囲みはTpaとして用いる値を示す。

#### 4.5 補強材の計算

ここまでは、一覧表として補強材の抵抗力などを示したが、ここでは代表1段の詳細計算を示す。

(1) 補強材による抵抗力の算出(円弧A-常時)

ここでは、前項の条件、数値、および数式を用いて補強材の抵抗力を求めるものとする。

#### < 補強材 No.1 >

① 補強材の許容補強材力の算出 Tpa

Tlpa = 
$$\frac{1}{1 - \mu}$$
 • min( $\Sigma$ (L1×tpa),  $\Sigma$ (L1×tca))

ここで、 $\mu$  =1.00 より Tlpaは計算しない。

T2pa = min( $\Sigma$ (L2×tpa),  $\Sigma$ (L2×tca))

= 14. 502 (kN)

Tsa =  $\sigma_{sa} \cdot A_s$  = 200.0 × 10<sup>3</sup> × 2.573 × 10<sup>-4</sup>

= 51.460 (kN)

μ : のり面工の低減係数

 L1
 : 移動土塊の有効定着長
 (m)

 L2
 : 不動地山の有効定着長
 (m)

 $\sigma$  sa : 補強材の許容引張り応力度  $(kN/m^2)$ 

As : 補強材の断面積 (m<sup>2</sup>)

よって Tpa は、T2pa く Tsa より T2pa とする。

# ② 補強材による抵抗力の算出

前項で算出されたTpaより、補強材による引き止め力Sh、および補強材による締め付け力Ssを求める。ただし、引き止め力Shがマイナスの場合は0.0として計算する。

Td = 
$$\lambda$$
 • Tpa = 0.7 × 14.502 = 10.151 (kN/本)

$$Tm = \frac{Td}{SH} = \frac{10.151}{1.50} = 6.767 \text{ (kN/m)}$$

Sh = 
$$Tm \cdot \cos \beta i$$
 = 6.767×cos(93.81)

= 0.000 (kN/m)

 $Ss = Tm \cdot sin \beta i \cdot tan \phi i = 6.767 \times sin(93.81) \times 0.700208$ 

= 4.728 (kN/m)

Tm : 補強材の設計引張り力 (kN/m)

λ : 補強材の引張り力の低減係数

Tpa : 補強材の許容補強材力 (kN/本)β<sub>i</sub> : 補強材とすべり面とのなす角度 (°)

φ<sub>i</sub> : 内部摩擦角 (°)

Td : 1本当りの設計引張り力 (kN/本)

SH : 水平間隔 (m)

(2) 補強材による抵抗力の算出(円弧B-常時)

ここでは、前項の条件、数値、および数式を用いて補強材の抵抗力を求めるものとする。

#### < 補強材 No.1 >

① 補強材の許容補強材力の算出 Tpa

T1pa = 
$$\frac{1}{1-\mu}$$
 • min( $\Sigma$ (L1×tpa),  $\Sigma$ (L1×tca))

ここで、 $\mu$ =1.00 より Tlpaは計算しない。

T2pa = min( $\Sigma$ (L2×tpa),  $\Sigma$ (L2×tca))

= 12.865 (kN)

Tsa =  $\sigma_{sa} \cdot A_s$  = 200.0 × 10<sup>3</sup> × 2.573 × 10<sup>-4</sup>

= 51.460 (kN)

μ: のり面工の低減係数

L1 : 移動土塊の有効定着長 (m)

L2 : 不動地山の有効定着長 (m)

σ sa : 補強材の許容引張り応力度 (kN/m²)

As : 補強材の断面積 (m<sup>2</sup>)

よって Tpa は、T2pa く Tsa より T2pa とする。

# ② 補強材による抵抗力の算出

前項で算出されたTpaより、補強材による引き止め力Sh、および補強材による締め付け力Ssを求める。ただし、引き止め力Shがマイナスの場合は0.0として計算する。

Td = 
$$\lambda$$
 • Tpa = 0.7 × 12.865 = 9.006 (kN/本)

$$Tm = \frac{Td}{SH} = \frac{9.006}{1.50} = 6.004 \text{ (kN/m)}$$

Sh = 
$$Tm \cdot \cos \beta i$$
 = 6.004×cos(85.03)

= 0.520 (kN/m)

 $Ss = Tm \cdot sin \beta_i \cdot tan \phi_i = 6.004 \times sin(85.03) \times 0.700208$ 

= 4.188 (kN/m)

Tm : 補強材の設計引張り力 (kN/m)

λ : 補強材の引張り力の低減係数

Tpa : 補強材の許容補強材力  $(kN/\pi)$   $\beta_i$  : 補強材とすべり面とのなす角度  $(^\circ$  )  $\phi_i$  : 内部摩擦角  $(^\circ$  )  $(kN/\pi)$   $(kN/\pi)$ 

SH : 水平間隔 (m)

# 4.6 のり面工の設計

# (1) のり面工範囲 1の検討

グリーンパネル レギュラーサイズ について安全性を検討する。

# 計算条件

| 項目               | 記号          | 単 位  | 数值      |
|------------------|-------------|------|---------|
| 設計引張り力           | $T_{\rm d}$ | kN/本 | 10. 329 |
| のり面工の低減係数        | μ           | _    | 1.00    |
| のり面工に作用する補強材引張り力 | То          | kN/本 | 10. 329 |

# ② のり面工の諸元

| 項目         | 記号 | 単 位            | 数 値                        |
|------------|----|----------------|----------------------------|
| 規格         | _  | _              | レギュラーサイズ                   |
| 許容設計荷重     | TA | kN             | 123. 0                     |
| 受圧面積       | A  | $\mathrm{m}^2$ | 0. 935                     |
| 製品重量       | W  | kg             | 17. 5                      |
| 寸法(縦×横×厚さ) | _  | mm             | $967 \times 967 \times 40$ |

# ③ のり面工に作用する補強材引張り力の照査

設計引張り力  $T_d$  は、最大値 [補強材 No. 2]  $10.329 \, (kN/本)$  を使用する。 のり面工に作用する補強材引張り力  $T_o$  を照査する。

$$T_o = \mu \cdot T_d = 1.00 \times 10.329$$
  
= 10.329 (kN/本)  $\leq T_A = 123.0 \text{ (kN/本)} \cdot \cdot \cdot \text{ OK}$ 

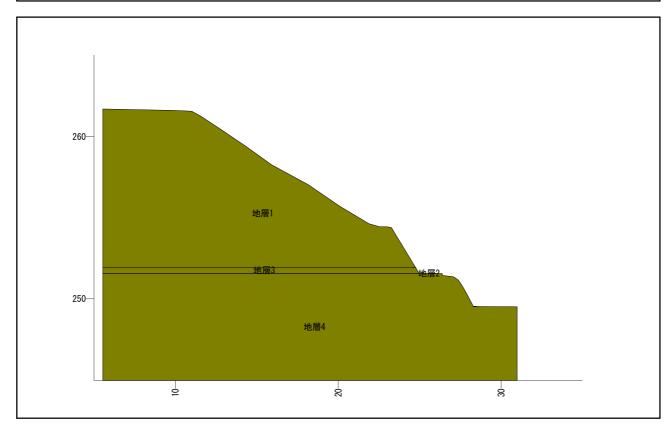
したがって、グリーンパネルレギュラーサイズを採用する。

| 安定解析 |
|------|
|      |
|      |
|      |
|      |
|      |

 現場名
 NO.2

 ケース名
 ケース2:1:0.6

 備考



|    | 上質定数 |   |     |            |            |              |          |           |    |
|----|------|---|-----|------------|------------|--------------|----------|-----------|----|
|    |      |   |     | 湿潤重量       | 飽和重量       | 粘着力          | 内部層      | を 擦角      |    |
| No | 地層名  | ı | 土質名 | γt         | γsat       | C (1.17 ( 2) | $\phi$   | tan φ     | N値 |
|    |      |   |     | $(kN/m^3)$ | $(kN/m^3)$ | $(kN/m^2)$   | ( )      |           |    |
| 1  | 地層1  |   |     | 18.00      | 18.00      | 0.38         | 35. 0000 | 0.700208  | 5  |
| 2  | 地層2  |   |     | 18.00      | 18.00      | 0.38         | 35. 0000 | 0.700208  | 5  |
| 3  | 地層3  |   |     | 18.00      | 18.00      | 0.38         | 35. 0000 | 0.700208  | 5  |
| 4  | 地層4  |   |     | 18.00      | 18. 00     | 0. 38        | 35. 0000 | 0. 700208 | 5  |

※水の単位体積重量 γw = 10.00(kN/m³)

# 座標の入力データ

| No. | 距離      | 原地形     | 計画地形     | 水位      | す       | べり面 |    | ハタ上げ          |
|-----|---------|---------|----------|---------|---------|-----|----|---------------|
| NO. | X (m)   | 標高YG(m) | 標高Y(m)   | 標高Yw(m) | 標高Ys(m) | 形状  | 強度 | ハクエ()         |
| 1   | 5. 530  |         | 261. 690 |         |         |     |    |               |
| 2   | 9. 910  |         | 261. 620 |         |         |     |    |               |
| 3   | 11.000  |         | 261. 560 |         |         |     |    |               |
| 4   | 11. 560 |         | 261. 260 |         |         |     |    |               |
| 5   | 12. 940 |         | 260. 330 |         |         |     |    |               |
| 6   | 14. 330 |         | 259. 390 |         |         |     |    |               |
| 7   | 15. 880 |         | 258. 280 |         |         |     |    |               |
| 8   | 18. 150 |         | 257. 030 |         |         |     |    |               |
| 9   | 20. 090 |         | 255. 730 |         |         |     |    |               |
| 10  | 21. 910 |         | 254. 610 |         |         |     |    |               |
| 11  | 22. 550 |         | 254. 430 |         |         |     |    |               |
| 12  | 22. 990 |         | 254. 440 |         |         |     |    |               |
| 13  | 23. 280 |         | 254. 390 |         |         |     |    |               |
| 14  | 24. 980 |         | 251. 560 |         |         |     |    |               |
| 15  | 26. 160 |         | 251. 570 |         |         |     |    |               |
| 16  | 26. 380 |         | 251. 560 |         |         |     |    |               |
| 17  | 26. 410 |         | 251. 540 |         |         |     |    |               |
| 18  | 26. 410 |         | 251. 450 |         |         |     |    |               |
| 19  | 26. 970 |         | 251. 370 |         |         |     |    |               |
| 20  | 27. 090 |         | 251. 350 |         |         |     |    |               |
| 21  | 27. 370 |         | 251. 170 |         |         |     |    |               |
| 22  | 27. 540 |         | 250. 940 |         |         |     |    |               |
| 23  | 27. 840 |         | 250. 430 |         |         |     |    |               |
| 24  | 28. 320 |         | 249. 530 |         |         |     |    |               |
| 25  | 28. 320 |         | 249. 530 |         |         |     |    |               |
| 26  | 28. 590 |         | 249. 520 |         |         |     |    |               |
| 27  | 28. 590 |         | 249. 520 |         |         |     |    |               |
| 28  | 28. 600 |         | 249. 510 |         |         |     |    |               |
| 29  | 28. 600 |         | 249. 450 |         |         |     |    |               |
| 30  | 28. 600 |         | 249. 510 |         |         |     |    |               |
| 31  | 28. 600 |         | 249. 450 |         |         |     |    |               |
| 32  | 29. 090 |         | 249. 500 |         |         |     |    |               |
| 33  | 29. 090 |         | 249. 500 |         |         |     |    |               |
| 34  | 31. 000 |         | 249. 510 |         |         |     |    |               |
| 35  | 31.000  |         | 249. 510 |         |         |     |    | 、 計:計画地形のハタ上げ |

原:原地形のハタ上げ、 計:計画地形のハタ上げ

# 地層境界線の座標

| No. | 地層      | <b></b><br>尋線 | 地層線     |          |  |  |
|-----|---------|---------------|---------|----------|--|--|
| NO. | 距離X(m)  | 標高Y(m)        | 距離X(m)  | 標高Y(m)   |  |  |
| 1   | 5. 530  | 251. 916      | 26. 160 | 251. 570 |  |  |
| 2   | 26. 164 | 251. 916      | 5. 530  | 251. 570 |  |  |

# 1. 設計条件

(1) 補強斜面の計画安全率 本現場は永久として考え、計画安全率を設定する。

切土補強土工法設計・施工要領では下表のように示されている。

補強斜面の計画安全率

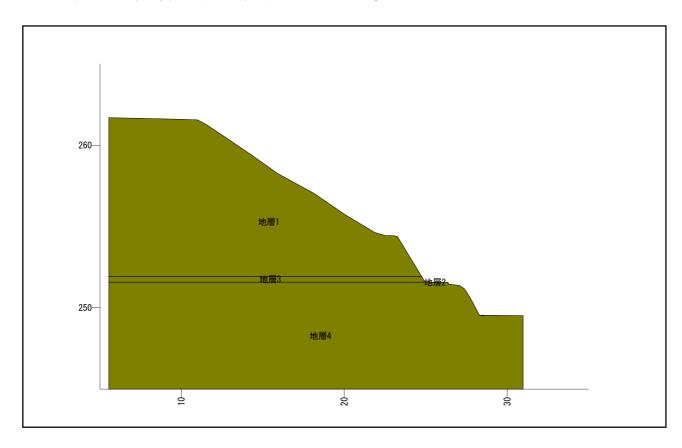
| 項目     | 計画安全率            |  |  |  |  |
|--------|------------------|--|--|--|--|
| 永久(長期) | Fsp ≥ 1.20       |  |  |  |  |
| 仮設(短期) | Fsp ≥ 1.05, 1.10 |  |  |  |  |

【切土補強土工法設計・施工要領 P.31】

計画安全率は、当該斜面の重要性を考慮して Fsp = 1.200 とする。

# (2) 土質条件

当該斜面の地形、土質の構成と定数は以下の通りである。



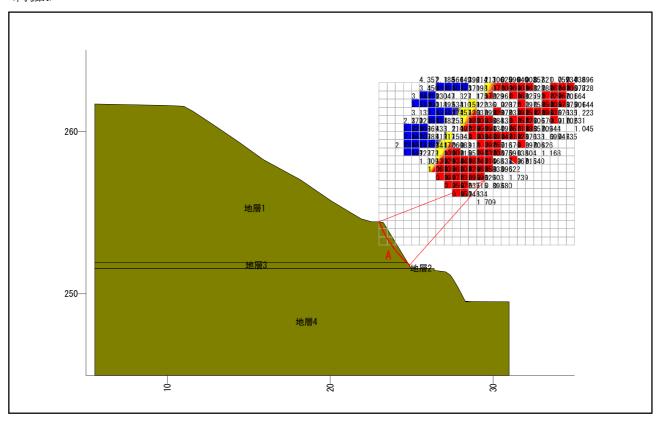
| =  | 上質定数 |   |     |            |            |            |          |          |    |
|----|------|---|-----|------------|------------|------------|----------|----------|----|
|    |      |   |     | 湿潤重量       | 飽和重量       | 粘着力        | 内部層      | を 擦角     |    |
| No | 地層名  | ı | 土質名 | γt         | γ sat      | С          | φ        | tan φ    | N値 |
|    |      |   |     | $(kN/m^3)$ | $(kN/m^3)$ | $(kN/m^2)$ | (° )     |          |    |
| 1  | 地層1  |   |     | 18.00      | 18.00      | 0.38       | 35. 0000 | 0.700208 | 5  |
| 2  | 地層2  |   |     | 18.00      | 18.00      | 0.38       | 35. 0000 | 0.700208 | 5  |
| 3  | 地層3  |   |     | 18.00      | 18.00      | 0. 38      | 35. 0000 | 0.700208 | 5  |
| 4  | 地層4  |   |     | 18. 00     | 18.00      | 0.38       | 35.0000  | 0.700208 | 5  |

※水の単位体積重量 γw = 10.00 (kN/m³)

# 2. 繰り返し円弧計算

斜面の安定性は繰り返し円弧すべりで検討した結果、以下のすべり面が最も危険と判断できる。

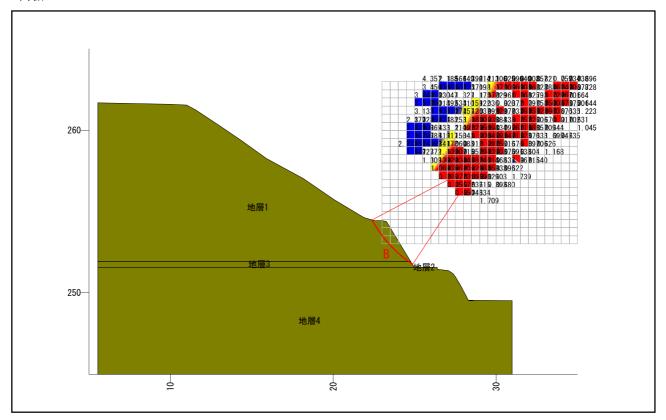
# 〈円弧A〉



| 1  | +   | <b>∃</b> ↓ | - 笪 | 灶          | 甲. |
|----|-----|------------|-----|------------|----|
| 77 | -11 | Fi]        | 「晃  | <b>水</b> 百 | 来  |

|      | <b>尼</b> 日 <del> </del> |     |       |          |
|------|-------------------------|-----|-------|----------|
|      | 項目                      | 記号  | 単位    | 常時       |
| 計    | 安全率                     | Fs  | _     | 0. 603   |
| 計算結果 | 計画安全率                   | Fsp | _     | 1. 200   |
| 果    | 必要抑止力                   | Pr  | kN/m  | 6. 8     |
| Ш    | <b>中心</b> 横             | X   | m     | 29. 500  |
| 円弧   | 中心座標                    | Y   | m     | 257. 000 |
|      | 半径                      | r   | m     | 7. 000   |
|      | すべり抵抗力                  | S   | kN/m  | 6. 81    |
| l    | 滑動力                     | T   | kN/m  | 11. 29   |
| 計算要素 | 法線力                     | N   | kN/m  | 7. 92    |
| 要素   | 間隙水圧                    | U   | kN/m  | 0.00     |
|      | すべり面長                   | 1   | m     | 3. 303   |
|      | 面積                      | A   | $m^2$ | 0. 77    |

# 〈円弧B>



| <del>方</del> ; | 눈의 | (笛: | (土) | 甲. |
|----------------|----|-----|-----|----|

| ^    | <b>人</b> 日 |     |                |          |
|------|------------|-----|----------------|----------|
|      | 項目         | 記号  | 単位             | 常時       |
| 計    | 安全率        | Fs  | _              | 0. 714   |
| 計算結果 | 計画安全率      | Fsp | _              | 1. 200   |
| 果    | 必要抑止力      | Pr  | kN/m           | 10. 9    |
|      | 中心座標       | X   | m              | 29. 000  |
| 円弧   | 中心)坐標<br>  | Y   | m              | 258. 000 |
|      | 半径         | r   | m              | 7. 500   |
|      | すべり抵抗力     | S   | kN/m           | 15. 93   |
|      | 滑動力        | Т   | kN/m           | 22. 30   |
| 計算要素 | 法線力        | N   | kN/m           | 20. 73   |
| 要素   | 間隙水圧       | U   | kN/m           | 0.00     |
|      | すべり面長      | 1   | m              | 3. 746   |
|      | 面積         | A   | $\mathrm{m}^2$ | 1.70     |

# (1) 安定計算式

安定計算は、修正Fellenius法を用いて行う。 基本的に極限つり合い法を用いることとし、所要の計画安全率を確保するものとする。

安全率(Fs) = 
$$\frac{$$
すべり抵抗力( $\Sigma$ S)   
滑動力( $\Sigma$ T)

計算手法は、「スライス分割法」に基づいて、すべり土塊の断面をいくつかのスライスに分割し、各スライス(分割片)について力のつり合いを考えるものとする。

# 〈常時〉

$$Fs = \frac{\sum \{(N-U) \cdot \tan \phi\} + \sum (C \cdot 1)}{\sum T}$$

 $Pr = Fsp \cdot \Sigma T - [\Sigma \{(N-U) \cdot tan \phi\} + \Sigma (C \cdot 1)]$ 

: 上載荷重分力(法線方向)

Q<sub>T</sub> : 上載荷重分力(接線方向)

ここで、

 $Q_N$ 

Fs : 安全率 Fsp : 計画安全率 Pr : 必要抑止力 (kN/m): スライスの重力による法線力 ( $N=W \cdot \cos \theta + Q_N$ ) (kN/m): スライスに働く間隙水圧  $(U=u \cdot b \cdot \cos \theta)$ (kN/m)Т : スライスの重力による接線力 ( $T=W\cdot\sin\theta+Q_T$ ) (kN/m): スライスのすべり面長 1 (m): スライス幅 (m) : すべり面の内部摩擦角 (°) φ C : すべり面の粘着力  $(kN/m^2)$ : スライス重量 (kN/m) $\theta$ : すべり面傾斜角 (°) : 単位間隙水圧  $(kN/m^2)$ 

(kN/m)

(kN/m)

# (2) 安定性の評価

# 〈円弧A〉

| スライス要    | 要素の集計表    |                        |        |         |         |         |         |
|----------|-----------|------------------------|--------|---------|---------|---------|---------|
| 内部摩擦角    |           | 粘着力                    | すべり面長  | 法線力     | 間隙水圧    | 滑動力     | すべり抵抗力  |
| φ (° )   | tan φ     | C (kN/m <sup>2</sup> ) | 1 (m)  | N(kN/m) | U(kN/m) | T(kN/m) | S(kN/m) |
| 35. 0000 | 0. 700208 | 0.38                   | 3. 303 | 7. 92   | 0.00    | 11.29   | 6. 81   |

常時の安全率は次式を用いて計算する。

Fs = 
$$\frac{\sum \{(N-U) \cdot \tan \phi\} + \sum (C \cdot 1)}{\sum T}$$
  
=  $\frac{(7.92 - 0.00) \times 0.700208 + 0.38 \times 3.303}{11.29}$   
= 0.603

# ここで、

Fs : 安全率

: スライスの重力による法線力  $(N=W \cdot \cos \theta + Q_N)$ (kN/m)U : スライスに働く間隙水圧  $(U=u \cdot b \cdot \cos \theta)$ (kN/m)T : スライスの重力による接線力  $(T=W \cdot \sin \theta + Q_T)$ (kN/m)1 : スライスのすべり面長 (m): スライス幅 (m): すべり面の内部摩擦角 (°) φ C : すべり面の粘着力  $(kN/m^2)$ : スライス重量 (kN/m)(° ) : すべり面傾斜角 u : 単位間隙水圧  $(kN/m^2)$ Q<sub>N</sub> : 上載荷重分力(法線方向) (kN/m)QT : 上載荷重分力(接線方向) (kN/m)

# <円弧B>

| スライス要素の集計表            |           |                        |        |         |         |         |         |
|-----------------------|-----------|------------------------|--------|---------|---------|---------|---------|
| 内部摩擦角                 |           | 粘着力                    | すべり面長  | 法線力     | 間隙水圧    | 滑動力     | すべり抵抗力  |
| $\phi$ ( $^{\circ}$ ) | tan φ     | C (kN/m <sup>2</sup> ) | 1 (m)  | N(kN/m) | U(kN/m) | T(kN/m) | S(kN/m) |
| 35. 0000              | 0. 700208 | 0.38                   | 3. 746 | 20.73   | 0.00    | 22. 30  | 15. 93  |

常時の安全率は次式を用いて計算する。

Fs = 
$$\frac{\sum \{(N-U) \cdot \tan \phi\} + \sum (C \cdot 1)}{\sum T}$$
= 
$$\frac{(20.73 - 0.00) \times 0.700208 + 0.38 \times 3.746}{22.30}$$
= 0.714

# ここで、

Fs : 安全率

: スライスの重力による法線力  $(N=W \cdot \cos \theta + Q_N)$ (kN/m)U : スライスに働く間隙水圧  $(U=u \cdot b \cdot \cos \theta)$ (kN/m)T : スライスの重力による接線力  $(T=W \cdot \sin \theta + Q_T)$ (kN/m): スライスのすべり面長 (m): スライス幅 b (m)(°) φ : すべり面の内部摩擦角 : すべり面の粘着力 C  $(kN/m^2)$ : スライス重量 (kN/m)(° ) : すべり面傾斜角 : 単位間隙水圧  $(kN/m^2)$ u : 上載荷重分力(法線方向) (kN/m) $Q_N$ QT : 上載荷重分力(接線方向) (kN/m)

# (3) 必要抑止力の計算

計画安全率 Fsp = 1.200 を満足する必要抑止力を計算する。

#### < 円弧A>

Pr = Fsp ·  $\Sigma$ T-[ $\Sigma$ {(N-U) · tan  $\phi$ } +  $\Sigma$ (C · 1)] = 1.200× 11.29-{( 7.92- 0.00) × 0.700208+ 0.38× 3.303} = 6.8 (kN/m)

# ここで、

Fsp : 計画安全率 Pr : 必要抑止力 (kN/m)N : スライスの重力による法線力( $N=W\cdot\cos\theta+Q_N$ ) (kN/m)U : スライスに働く間隙水圧  $(U=u \cdot b \cdot \cos \theta)$ (kN/m): スライスの重力による接線力 ( $T=W\cdot\sin\theta+Q_T$ ) (kN/m)1 : スライスのすべり面長 (m): スライス幅 b (m): すべり面の内部摩擦角 (° ) С : すべり面の粘着力  $(kN/m^2)$ (kN/m)W : スライス重量 : すべり面傾斜角 (° ) : 単位間隙水圧  $(kN/m^2)$ u Q<sub>N</sub> : 上載荷重分力(法線方向) (kN/m)Q<sub>T</sub> : 上載荷重分力(接線方向) (kN/m)

# 〈円弧B>

$$\begin{array}{lll} \Pr &=& \operatorname{Fsp} \cdot \Sigma \operatorname{T-}[\; \Sigma \; \{ (\mathrm{N-U}) \cdot \tan \phi \; \} + \Sigma \; (\mathrm{C} \cdot 1) \; ] \\ \\ &=& 1.\, 200 \times \quad 22.\, 30 - \{ ( \quad \ \ 20.\, 73 - \quad \ \ 0.\, 00) \times 0.\, 700208 + \quad \ \ 0.\, 38 \times \quad 3.\, 746 \} \\ \\ &=& 10.\, 9 \; (\mathrm{kN/m}) \end{array}$$

# ここで、

Fsp : 計画安全率 (kN/m)Pr : 必要抑止力 : スライスの重力による法線力  $(N=W \cdot \cos \theta + Q_N)$ (kN/m): スライスに働く間隙水圧  $(U=u \cdot b \cdot \cos \theta)$ (kN/m)U T : スライスの重力による接線力  $(T=W\cdot\sin\theta+Q_T)$ (kN/m)1 : スライスのすべり面長 (m)b : スライス幅 (m)(°) : すべり面の内部摩擦角 φ : すべり面の粘着力 C  $(kN/m^2)$ W : スライス重量 (kN/m)(° )  $\theta$ : すべり面傾斜角 : 単位間隙水圧  $(kN/m^2)$ u : 上載荷重分力(法線方向) (kN/m) $Q_{\rm N}$ QT : 上載荷重分力(接線方向) (kN/m)

# 繰り返し円弧計算条件

1. 円弧条件

中心の変化範囲

X座標:23.000~35.000(m)ピッチ:0.500(m)Y座標:253.000~263.000(m)ピッチ:0.500(m)

2次追跡: なし

円弧半径の範囲

半径 : 5.000~ 20.000(m) ピッチ: 0.500(m)

2. 通過線 (条件:1本でも通過したすべりを採用)

| 線番号   | No. | X座標(m)  | Y座標(m)   |  |  |
|-------|-----|---------|----------|--|--|
| No. 1 | 1   | 23. 280 | 254. 390 |  |  |
|       | 2   | 24. 980 | 251. 560 |  |  |

# 3. 不通過線

| 線番号   | No. | X座標(m)  | Y座標(m)   |  |  |
|-------|-----|---------|----------|--|--|
| No. 1 | 1   | 19. 490 | 256. 130 |  |  |
|       | 2   | 24. 980 | 251. 560 |  |  |

4. 不通過層名

地層4

5. 計算条件

計画安全率(常時) Fsp = 1.200計算式 修正Fellenius法

すべり面強度 地層値

6. 出力条件

安全率 Fs · · · · 全て出力 抑止力 Pr (kN/m) · · · 全て出力 滑動力 T (kN/m) · · · 全て出力 深度 (m) · · · 全て出力

# 繰り返し円弧計算結果一覧 (常時)

|     |    |                    | 円弧条件              | ‡              |              | すべり             | <b>海動力</b>       | 生合家           | 抑止力      |
|-----|----|--------------------|-------------------|----------------|--------------|-----------------|------------------|---------------|----------|
| No. | 登録 | 中心                 |                   | 半径             | 最大深度         | 抵抗力             | 滑動力              | 安全率           |          |
| 1   | 政  | X(m)<br>29.000     | Y (m)<br>256. 500 | r (m)<br>6.000 | (m)<br>0.010 | S(kN/m)<br>0.26 | T (kN/m)<br>0.00 | Fs            | Pr(kN/m) |
| 2   |    | 26. 000            | 258. 500          | 5. 000         | 0. 071       | 0. 12           | 0.00             | <u>*</u> -    |          |
| 3   |    | 28. 500            | 259. 000          | 7. 000         | 0. 036       | 0. 12           | 0.00             | <u>*</u> -    | _        |
| 4   |    | 31. 000            | 259. 000          | 9. 000         | 0. 008       | 0. 16           | 0.00             | <u>*</u> -    | _        |
| 5   |    | 34. 500            | 259. 000          | 12. 000        | 0. 008       | 0. 10           | 0.00             | * -           | _        |
| 6   |    | 28. 000            | 259. 500          | 7. 000         | 0. 044       | 0. 04           | 0.00             | * -           |          |
| 7   |    | 26. 500            | 260. 000          | 6. 500         | 0. 032       | 0.08            | 0.00             | * -           |          |
| 8   |    | 27. 500            | 260. 500          | 7. 500         | 0. 032       | 0. 03           | 0.00             | * -           |          |
| 9   |    | 30. 500            | 260. 500          | 9. 500         | 0.074        |                 | 0.00             | * -<br>* -    |          |
| 10  |    | 33. 000            | 260. 500          | 11. 500        | 0.042        | 0. 11           | 0.00             | * -           |          |
| 11  |    |                    | 261. 000          | 7. 000         |              | 0. 18           | 0.00             | * -<br>* -    | _        |
|     |    | 25. 500<br>29. 500 |                   |                | 0. 027       |                 |                  |               | _        |
| 12  |    |                    | 261. 500          | 9. 500         | 0. 053       | 0.09            | 0.00             | * -           | _        |
| 13  |    | 31. 000            | 261. 500          | 10. 500        | 0.005        | 0. 01           | 0.00             | <b>*</b> -    | _        |
| 14  |    | 27. 000            | 262. 000          | 8. 500         | 0. 029       | 0.06            | 0.00             | <b>*</b> -    |          |
| 15  |    | 28. 000            | 262. 000          | 9.000          | 0.045        | 0. 07           | 0.00             | <b>*</b> -    | _        |
| 16  |    | 30. 500            | 262. 000          | 10. 500        | 0.010        | 0. 02           | 0.00             | <b>*</b> -    | _        |
| 17  |    | 32. 500            | 262. 000          | 12.000         | 0.045        | 0. 12           | 0.00             | <b>*</b> -    | _        |
| 18  |    | 35. 000            | 262. 000          | 14. 000        | 0.026        | 0. 19           | 0.00             | <b>*</b> -    | _        |
| 19  |    | 29. 000            | 262. 500          | 10.000         | 0. 076       | 0. 12           | 0.00             | <b>*</b> -    | _        |
| 20  |    | 33. 000            | 263. 000          | 13. 000        | 0. 015       | 0. 03           | 0.00             | <b>*</b> -    | _        |
| 21  | A  | 29. 500            | 257. 000          | 7. 000         | 0. 324       | 6. 81           | 11. 29           | 0.603         | 6.8      |
| 22  |    | 31. 500            | 258. 500          | 9. 500         | 0. 337       | 7. 44           | 12. 30           | 0.604         | 7. 4     |
| 23  |    | 28. 500            | 256. 500          | 6. 000         | 0. 439       | 9. 64           | 15. 67           | 0.615         | 9. 2     |
| 24  |    | 30. 500            | 257. 500          | 8. 000         | 0. 209       | 4. 30           | 6. 91            | 0.622         | 4. 0     |
| 25  |    | 32. 500            | 259. 000          | 10. 500        | 0. 223       | 4. 77           | 7. 61            | 0.626         | 4. 4     |
| 26  |    | 29. 000            | 257. 000          | 6. 500         | 0. 253       | 4. 54           | 7. 21            | 0.629         | 4. 2     |
| 27  |    | 34. 500            | 260. 500          | 13. 000        | 0. 236       | 4. 97           | 7.87             | 0.631         | 4. 5     |
| 28  |    | 32.000             | 259. 500          | 10. 500        | 0. 394       | 7. 79           | 12. 29           | 0.633         | 7. 0     |
| 29  |    | 28. 500            | 256. 000          | 5. 500         | 0. 196       | 3. 64           | 5. 74            | 0.634         | 3. 3     |
| 30  |    | 34. 000            | 261. 000          | 13.000         | 0. 406       | 8.00            | 12. 59           | 0.635         | 7. 2     |
| 31  |    | 34. 000            | 259. 500          | 12.000         | 0. 179       | 4. 24           | 6. 67            | 0.635         | 3.8      |
| 32  |    | 30.000             | 258. 000          | 8.000          | 0. 381       | 7. 36           | 11. 55           | 0.637         | 6. 5     |
| 33  |    | 28. 000            | 256. 500          | 5. 500         | 0. 367       | 6. 80           | 10. 67           | 0.637         | 6. 1     |
| 34  |    | 31.000             | 258. 500          | 9.000          | 0. 266       | 4. 94           | 7. 74            | 0.638         | 4. 4     |
| 35  |    | 32.000             | 258. 000          | 9.500          | 0. 166       | 3. 82           | 5. 96            | 0.640         | 3. 4     |
| 36  |    | 35.000             | 261. 500          | 14.000         | 0. 292       | 5. 35           | 8. 30            | 0.644         | 4. 7     |
|     |    |                    |                   |                |              |                 | ※け最小安/           | Λ <del></del> | 止力を表す    |

|  |   |         | 円弧条件     | <u></u> ‡ |        | すべり      | MH 프로니 그 | <i>₽</i> ∧ <del>2</del> | #G1 _L_       |
|--|---|---------|----------|-----------|--------|----------|----------|-------------------------|---------------|
| No.                                    | 登 | 中心      | 座標       | 半径        | 最大深度   | 抵抗力      | 滑動力      | 安全率                     | 抑止力           |
| 0.7                                    | 録 | X (m)   | Y (m)    | r (m)     | (m)    | S (kN/m) | T (kN/m) | Fs                      | Pr(kN/m)      |
| 37                                     |   | 33. 000 | 260. 000 | 11. 500   | 0. 279 | 5. 08    | 7. 88    | 0.644                   | 4. 4          |
| 38                                     |   | 33. 000 | 260. 500 | 12.000    | 0. 519 | 10. 85   | 16. 82   | 0. 645                  | 9. 4          |
| 39                                     |   | 27. 500 | 256. 000 | 5. 000    | 0. 553 | 12.06    | 18. 55   | 0.650                   | 10. 2         |
| 40                                     |   | 31. 000 | 259. 000 | 9. 500    | 0. 508 | 10. 34   | 15. 90   | 0.650                   | 8.8           |
| 41                                     |   | 29. 000 | 257. 500 | 7. 000    | 0. 495 | 9. 85    | 14. 95   | 0.658                   | 8.1           |
| 42                                     |   | 34. 500 | 262. 000 | 14. 000   | 0. 443 | 7. 82    | 11. 77   | 0.664                   | 6. 4          |
| 43                                     |   | 29. 500 | 258. 000 | 7. 500    | 0. 309 | 4. 85    | 7. 26    | 0.668                   | 3. 9          |
| 44                                     |   | 31. 500 | 259. 500 | 10.000    | 0. 321 | 5. 06    | 7. 55    | 0. 670                  | 4.0           |
| 45                                     |   | 32. 500 | 260. 500 | 11. 500   | 0. 439 | 7. 67    | 11.44    | 0.670                   | 6.1           |
| 46                                     |   | 33. 500 | 261. 000 | 12. 500   | 0. 329 | 5. 26    | 7. 85    | 0.670                   | 4.2           |
| 47                                     |   | 27. 500 | 256. 500 | 5. 000    | 0. 296 | 4. 57    | 6. 80    | 0.672                   | 3.6           |
| 48                                     |   | 33. 500 | 261. 500 | 13. 000   | 0. 550 | 10. 49   | 15. 52   | 0. 675                  | 8.2           |
| 49                                     |   | 30.000  | 258. 500 | 8.500     | 0. 623 | 13. 37   | 19.80    | 0.675                   | 10.4          |
| 50                                     |   | 30. 500 | 259. 000 | 9.000     | 0. 434 | 7. 41    | 10. 96   | 0.676                   | 5.8           |
| 51                                     |   | 30.000  | 256. 500 | 7. 000    | 0. 153 | 3. 02    | 4. 44    | 0.680                   | 2.4           |
| 52                                     |   | 31. 500 | 260.000  | 10. 500   | 0. 548 | 10. 10   | 14. 71   | 0.686                   | 7. 6          |
| 53                                     |   | 28. 500 | 257. 500 | 6. 500    | 0. 424 | 6. 91    | 10. 04   | 0.688                   | 5. 2          |
| 54                                     |   | 28. 500 | 257. 000 | 6.000     | 0. 181 | 2. 74    | 3. 97    | 0.690                   | 2.1           |
| 55                                     |   | 30. 500 | 258. 500 | 8. 500    | 0. 194 | 2. 94    | 4. 25    | 0. 691                  | 2.2           |
| 56                                     |   | 28.000  | 257. 000 | 6.000     | 0. 610 | 12. 44   | 17. 89   | 0.695                   | 9. 1          |
| 57                                     |   | 30.000  | 257. 500 | 7. 500    | 0. 138 | 2. 52    | 3. 62    | 0.696                   | 1.9           |
| 58                                     |   | 32. 500 | 261. 000 | 12.000    | 0. 655 | 13. 19   | 18. 93   | 0.696                   | 9.6           |
| 59                                     |   | 35. 000 | 263. 000 | 15. 000   | 0. 457 | 7. 38    | 10. 59   | 0. 696                  | 5. 4          |
| 60                                     |   | 34.000  | 262. 000 | 13. 500   | 0. 353 | 5. 01    | 7. 14    | 0.701                   | 3.6           |
| 61                                     |   | 34. 500 | 261. 500 | 13. 500   | 0. 217 | 3. 17    | 4. 52    | 0.701                   | 2.3           |
| 62                                     |   | 34. 000 | 260. 500 | 12. 500   | 0. 164 | 2. 83    | 4. 03    | 0.702                   | 2. 1          |
| 63                                     |   | 29. 500 | 258. 500 | 8. 000    | 0. 545 | 9. 65    | 13. 72   | 0.703                   | 6. 9          |
| 64                                     |   | 33. 000 | 261. 500 | 12. 500   | 0. 457 | 7. 22    | 10. 23   | 0.705                   | 5. 1          |
| 65                                     |   | 34. 000 | 262. 500 | 14. 000   | 0. 558 | 9. 80    | 13. 88   | 0. 706                  | 6.9           |
| 66                                     |   | 32. 000 | 260. 500 | 11. 000   | 0. 352 | 4. 82    | 6. 82    | 0. 706                  | 3. 4          |
| 67                                     |   | 32. 000 | 259. 000 | 10.000    | 0. 151 | 2. 65    | 3. 75    | 0. 706                  | 1.9           |
| 68                                     |   | 32. 500 | 260.000  | 11. 000   | 0. 207 | 3. 00    | 4. 23    | 0. 709                  | 2. 1          |
| 69                                     | В | 29. 000 | 258. 000 | 7. 500    | 0. 736 | 15. 93   | 22. 30   | 0.714                   | <b>※</b> 10.9 |
| 70                                     |   | 30. 500 | 259. 500 | 9. 500    | 0. 655 | 12. 50   | 17. 48   | 0.715                   | 8.5           |
| 71                                     |   | 30.000  | 259. 000 | 8.500     | 0. 351 | 4. 65    | 6. 49    | 0.716                   | 3. 2          |
| 72                                     |   | 31. 000 | 260. 000 | 10.000    | 0. 457 | 6. 81    | 9. 46    | 0.719                   | 4.6           |
| 73                                     |   | 29. 000 | 258. 000 | 7. 000    | 0. 236 | 2. 87    | 3. 98    | 0. 721                  | 2.0           |
| 74                                     |   | 31. 000 | 259. 500 | 9. 500    | 0. 242 | 2. 99    | 4. 13    | 0. 723                  | 2.0           |
| ــــــــــــــــــــــــــــــــــــــ |   | 22.000  | _30.000  |           |        |          | 1. 10    | · · · · · · · ·         |               |

|     |    |                | 円弧条件             |                 |              | すべり             | 滑動力              | 安全率          | 抑止力                                  |
|-----|----|----------------|------------------|-----------------|--------------|-----------------|------------------|--------------|--------------------------------------|
| No. | 登録 | 中心             |                  | 半径              | 最大深度         | 抵抗力             |                  |              |                                      |
| 75  | 郵水 | X(m)<br>32.000 | Y (m)<br>261.000 | r (m)<br>11.500 | (m)<br>0.558 | S(kN/m)<br>9.44 | T(kN/m)<br>13.05 | Fs<br>0. 723 | Pr(kN/m)<br>6.3                      |
| 76  |    | 31. 500        | 260, 500         | 11. 000         | 0. 758       | 15. 95          | 21. 94           | 0. 726       | 10. 4                                |
| 77  |    | 35. 000        | 262. 500         | 14. 500         | 0. 738       |                 | 4. 28            | 0. 728       |                                      |
|     |    | 28. 000        |                  |                 | 0. 248       | 3. 12           |                  |              | 2. 1                                 |
| 78  |    |                | 257. 500         | 6. 000          |              | 4. 47           | 6. 13            | 0. 729       | 2.9                                  |
| 79  |    | 33.000         | 262. 000         | 13. 000         | 0. 655       | 12. 10          | 16. 59           | 0. 729       | 7.9                                  |
| 80  |    | 33.000         | 261. 000         | 12.000          | 0. 245       | 3. 02           | 4. 13            | 0. 731       | 2.0                                  |
| 81  |    | 27. 500        | 257. 000         | 5. 500          | 0. 538       | 8. 96           | 12. 25           | 0. 731       | 5. 8                                 |
| 82  |    | 34. 000        | 263. 000         | 14. 500         | 0. 750       | 15. 22          | 20. 73           | 0. 734       | 9. 7                                 |
| 83  |    | 34. 500        | 263. 000         | 14. 500         | 0. 357       | 4. 55           | 6. 16            | 0. 738       | 2.9                                  |
| 84  |    | 29. 000        | 258. 500         | 7. 500          | 0. 457       | 6. 50           | 8. 79            | 0. 739       | 4.1                                  |
| 85  |    | 33. 500        | 262. 500         | 13. 500         | 0. 453       | 6. 45           | 8. 71            | 0. 740       | 4. 1                                 |
| 86  |    | 28. 000        | 256. 000         | 5. 000          | 0. 125       | 2. 03           | 2. 73            | 0. 743       | 1.3                                  |
| 87  |    | 28. 500        | 258. 000         | 7. 000          | 0. 653       | 11.89           | 15. 92           | 0.746        | 7.3                                  |
| 88  |    | 33. 500        | 259. 500         | 11. 500         | 0. 108       | 2. 28           | 3. 05            | 0. 747       | 1.4                                  |
| 89  |    | 30.000         | 259. 500         | 9. 000          | 0. 558       | 8. 91           | 11. 92           | 0. 747       | 5. 4                                 |
| 90  |    | 32. 500        | 261. 500         | 12. 000         | 0. 357       | 4. 38           | 5. 84            | 0.750        | 2.7                                  |
| 91  |    | 31. 000        | 260. 500         | 10.500          | 0. 655       | 11. 52          | 15. 30           | 0.752        | 6.9                                  |
| 92  |    | 29. 500        | 259. 000         | 8.500           | 0. 758       | 14. 99          | 19.85            | 0.755        | 8.9                                  |
| 93  |    | 27. 000        | 256. 500         | 5.000           | 0. 725       | 14.72           | 19. 46           | 0.756        | 8.7                                  |
| 94  |    | 32.000         | 261. 500         | 12.000          | 0. 749       | 14. 50          | 19. 12           | 0.758        | 8. 5                                 |
| 95  |    | 32. 500        | 262. 000         | 12. 500         | 0. 545       | 8. 32           | 10. 96           | 0.759        | 4. 9                                 |
| 96  |    | 31. 500        | 261. 000         | 11.000          | 0. 452       | 6. 03           | 7. 94            | 0.759        | 3. 5                                 |
| 97  |    | 33. 500        | 263. 000         | 14. 000         | 0. 637       | 10.82           | 14. 24           | 0.759        | 6. 3                                 |
| 98  |    | 30. 500        | 260.000          | 10.000          | 0.857        | 18. 56          | 24. 36           | 0. 761       | 10.7                                 |
| 99  |    | 33.000         | 262. 500         | 13. 500         | 0. 841       | 17.87           | 23. 44           | 0.762        | 10.3                                 |
| 100 |    | 33. 500        | 262.000          | 13.000          | 0. 258       | 2.77            | 3. 61            | 0.767        | 1.6                                  |
| 101 |    | 30. 500        | 260.000          | 9. 500          | 0. 357       | 4. 13           | 5. 36            | 0.770        | 2.4                                  |
| 102 |    | 27. 000        | 257. 000         | 5. 000          | 0. 456       | 5. 95           | 7. 65            | 0.777        | 3. 3                                 |
| 103 |    | 31. 500        | 260. 500         | 10. 500         | 0. 258       | 2. 69           | 3. 46            | 0. 777       | 1.5                                  |
| 104 |    | 29. 500        | 259. 000         | 8. 000          | 0. 258       | 2. 58           | 3. 28            | 0. 786       | 1.4                                  |
| 105 |    | 28.000         | 258. 000         | 6. 500          | 0. 558       | 8. 22           | 10. 44           | 0. 787       | 4. 4                                 |
| 106 |    | 32. 500        | 262. 500         | 13. 000         | 0. 721       | 13. 03          | 16. 53           | 0. 788       | 6. 9                                 |
| 107 |    | 30. 500        | 260. 500         | 10.000          | 0. 542       | 7. 87           | 9. 98            | 0. 788       | 4. 2                                 |
| 108 |    | 33.000         | 262. 500         | 13. 000         | 0. 341       | 3. 78           | 4. 79            | 0. 789       | 2. 0                                 |
| 109 |    | 31. 500        | 261. 500         | 11. 500         | 0. 632       | 10. 04          | 12. 69           | 0. 791       | 5. 2                                 |
| 110 |    | 29. 000        | 259. 000         | 8. 000          | 0. 654       | 10. 69          | 13. 49           | 0. 792       | 5. 5                                 |
| 111 |    | 30.000         | 260.000          | 9. 500          | 0. 746       | 13. 61          | 17. 17           | 0. 792       | 7. 0                                 |
| 112 |    | 31. 000        | 261. 000         | 11. 000         | 0. 837       | 16. 82          | 21. 20           | 0. 793       | 8. 7                                 |
|     |    |                |                  |                 | 55.          | · · · •         |                  |              | ・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・ |

|     |   |         | 円弧条件      | ‡       |        | すべり      | NR 351 . L.                           | <i>+</i> | hrin .I _I. |
|-----|---|---------|-----------|---------|--------|----------|---------------------------------------|----------|-------------|
| No. | 登 | 中心      | <b>座標</b> | 半径      | 最大深度   | 抵抗力      | 滑動力                                   | 安全率      | 抑止力         |
| 110 | 録 | X (m)   | Y (m)     | r (m)   | (m)    | S (kN/m) | T (kN/m)                              | Fs       | Pr(kN/m)    |
| 113 |   | 32. 000 | 262. 000  | 12. 500 | 0. 926 | 20. 59   | 25. 94                                | 0. 793   | 10.6        |
| 114 |   | 29. 500 | 259. 500  | 8. 500  | 0. 450 | 5. 64    | 7. 11                                 | 0. 793   | 2.9         |
| 115 |   | 28. 500 | 258. 500  | 7. 000  | 0. 356 | 3. 97    | 5. 00                                 | 0. 794   | 2. 1        |
| 116 |   | 33. 000 | 263. 000  | 13. 500 | 0. 515 | 7. 05    | 8.84                                  | 0. 797   | 3.6         |
| 117 |   | 32.000  | 262. 000  | 12. 000 | 0. 426 | 5. 27    | 6.60                                  | 0. 798   | 2. 7        |
| 118 |   | 27. 500 | 257. 500  | 6. 000  | 0. 758 | 14. 02   | 17. 42                                | 0.804    | 6.9         |
| 119 |   | 28. 500 | 258. 500  | 7. 500  | 0.856  | 17. 26   | 21. 43                                | 0.805    | 8.5         |
| 120 |   | 34. 000 | 263. 000  | 14. 000 | 0. 250 | 2. 42    | 3. 00                                 | 0.806    | 1.2         |
| 121 |   | 28. 000 | 257. 000  | 5. 500  | 0. 110 | 1. 32    | 1. 62                                 | 0.814    | 0.7         |
| 122 |   | 31. 500 | 258. 000  | 9. 000  | 0. 095 | 1. 99    | 2. 44                                 | 0.815    | 1.0         |
| 123 |   | 31. 000 | 261. 000  | 10. 500 | 0. 337 | 3. 53    | 4. 32                                 | 0.817    | 1.7         |
| 124 |   | 27.500  | 257. 500  | 5. 500  | 0. 258 | 2. 42    | 2. 95                                 | 0.820    | 1.2         |
| 125 |   | 32. 500 | 263. 000  | 13. 500 | 0.885  | 18. 27   | 22. 25                                | 0.821    | 8.5         |
| 126 |   | 32.000  | 262. 500  | 12.500  | 0. 592 | 8.83     | 10. 72                                | 0.823    | 4. 1        |
| 127 |   | 31. 500 | 262. 000  | 12.000  | 0. 798 | 14. 86   | 18. 00                                | 0.825    | 6.8         |
| 128 |   | 32.000  | 261. 500  | 11. 500 | 0. 249 | 2. 24    | 2. 70                                 | 0.829    | 1.0         |
| 129 |   | 31.000  | 261. 500  | 11.000  | 0. 505 | 6. 47    | 7. 76                                 | 0.833    | 2.9         |
| 130 |   | 30. 500 | 261. 000  | 10. 500 | 0. 711 | 11. 95   | 14. 33                                | 0.833    | 5. 3        |
| 131 |   | 29. 500 | 260.000   | 9.000   | 0. 624 | 9. 36    | 11. 21                                | 0.834    | 4. 1        |
| 132 |   | 28. 500 | 259. 000  | 7. 500  | 0. 536 | 7. 15    | 8. 54                                 | 0.837    | 3. 1        |
| 133 |   | 30.000  | 260. 500  | 10.000  | 0. 918 | 18. 99   | 22.64                                 | 0.838    | 8. 2        |
| 134 |   | 30.000  | 258. 500  | 8. 000  | 0. 123 | 1. 35    | 1. 61                                 | 0.838    | 0.6         |
| 135 |   | 30.000  | 260. 500  | 9. 500  | 0. 418 | 4. 68    | 5. 55                                 | 0.843    | 2.0         |
| 136 |   | 29. 000 | 259. 500  | 8. 500  | 0.830  | 15. 56   | 18. 41                                | 0.845    | 6.6         |
| 137 |   | 27. 500 | 258. 000  | 6. 000  | 0. 447 | 5. 08    | 5. 99                                 | 0.848    | 2. 2        |
| 138 |   | 28. 000 | 258. 500  | 7. 000  | 0. 741 | 12. 51   | 14. 67                                | 0.852    | 5. 1        |
| 139 |   | 32. 500 | 263. 000  | 13. 000 | 0. 385 | 4. 11    | 4. 81                                 | 0.854    | 1.7         |
| 140 |   | 32.000  | 263. 000  | 13. 000 | 0. 746 | 12. 91   | 15. 06                                | 0.857    | 5. 2        |
| 141 |   | 32.000  | 260. 000  | 10. 500 | 0. 131 | 1. 38    | 1. 61                                 | 0.857    | 0.6         |
| 142 |   | 30. 500 | 259. 500  | 9.000   | 0. 155 | 1. 34    | 1. 56                                 | 0.858    | 0.6         |
| 143 |   | 30.000  | 260. 000  | 9.000   | 0. 246 | 2.06     | 2. 39                                 | 0.861    | 0.9         |
| 144 |   | 27. 000 | 257. 500  | 5. 500  | 0. 651 | 9. 74    | 11. 30                                | 0.861    | 3.9         |
| 145 |   | 29. 000 | 259. 500  | 8. 000  | 0. 330 | 3. 18    | 3. 69                                 | 0. 861   | 1.3         |
| 146 |   | 31. 500 | 262. 500  | 12. 500 | 0. 953 | 20. 36   | 23. 59                                | 0. 863   | 8. 0        |
| 147 |   | 31. 000 | 262. 000  | 11. 500 | 0. 660 | 10. 13   | 11. 67                                | 0. 868   | 3.9         |
| 148 |   | 30. 500 | 261. 500  | 11. 000 | 0. 867 | 16. 61   | 19. 04                                | 0. 872   | 6. 3        |
| 149 |   | 32. 500 | 261. 000  | 11. 500 | 0. 155 | 1. 37    | 1. 57                                 | 0.872    | 0.6         |
| 150 |   | 28. 500 | 258. 000  | 6. 500  | 0. 153 | 1. 24    | 1. 42                                 | 0. 873   | 0.5         |
| 100 |   | 20.000  | 200.000   | 0.000   | 0. 100 | 1. 21    | ************************************* |          |             |

|     |        |                | 円弧条件             | ‡             |               | すべり              | 滑動力              | 安全率          | 抑止力             |
|-----|--------|----------------|------------------|---------------|---------------|------------------|------------------|--------------|-----------------|
| No. | 登<br>録 | 中心             |                  | 半径            | 最大深度          | 抵抗力              |                  |              |                 |
| 151 | 郵      | X(m)<br>27.500 | Y (m)<br>258.000 | r(m)<br>6.500 | (m)<br>0. 947 | S(kN/m)<br>19.31 | T(kN/m)<br>22.09 | Fs<br>0. 874 | Pr(kN/m)<br>7.2 |
| 152 |        | 34. 000        | 261. 500         | 13. 000       | 0. 136        | 1. 40            | 1. 60            | 0.875        | 0.6             |
| 153 |        | 31. 500        | 262. 500         | 12. 000       |               |                  | 5. 90            | 0.876        | 2. 0            |
|     |        |                |                  |               | 0. 453        | 5. 17            |                  |              |                 |
| 154 |        | 30.000         | 261. 000         | 10.000        | 0. 574        | 7. 83            | 8. 92            | 0.877        | 2.9             |
| 155 |        | 34. 500        | 262. 500         | 14. 000       | 0. 156        | 1. 38            | 1. 57            | 0.878        | 0.6             |
| 156 |        | 31. 500        | 262. 000         | 11. 500       | 0. 298        | 2. 69            | 3. 06            | 0.879        | 1.0             |
| 157 |        | 32. 500        | 262. 500         | 12. 500       | 0. 221        | 1. 76            | 1. 99            | 0.884        | 0.7             |
| 158 |        | 33.000         | 262. 000         | 12. 500       | 0. 155        | 1. 23            | 1. 39            | 0.884        | 0.5             |
| 159 |        | 29. 500        | 260. 500         | 9. 500        | 0. 781        | 13. 56           | 15. 33           | 0. 884       | 4. 9            |
| 160 |        | 26. 500        | 257. 000         | 5. 000        | 0.855         | 15. 61           | 17. 51           | 0. 891       | 5. 5            |
| 161 |        | 29. 500        | 256. 500         | 6. 500        | 0. 082        | 1. 51            | 1. 69            | 0.893        | 0.6             |
| 162 |        | 29. 000        | 260.000          | 9. 000        | 0. 988        | 21.00            | 23. 48           | 0.894        | 7.2             |
| 163 |        | 29. 000        | 260. 000         | 8. 500        | 0. 488        | 5. 63            | 6. 27            | 0.897        | 1. 9            |
| 164 |        | 31. 500        | 259. 000         | 9. 500        | 0.080         | 1. 22            | 1. 36            | 0.897        | 0. 5            |
| 165 |        | 28. 500        | 259. 500         | 8. 000        | 0. 695        | 10.67            | 11.85            | 0.900        | 3.6             |
| 166 |        | 31.000         | 262. 500         | 12.000        | 0.803         | 14. 30           | 15.82            | 0.903        | 4.7             |
| 167 |        | 31.500         | 263. 000         | 12.500        | 0. 596        | 8. 25            | 9. 13            | 0.903        | 2.8             |
| 168 |        | 30. 500        | 261. 500         | 10.500        | 0. 367        | 3. 47            | 3. 83            | 0.906        | 1.2             |
| 169 |        | 30. 500        | 262. 000         | 11. 500       | 1. 010        | 22. 13           | 24. 32           | 0.909        | 7. 1            |
| 170 |        | 33. 500        | 260. 500         | 12.000        | 0. 093        | 1. 23            | 1. 35            | 0. 911       | 0.4             |
| 171 |        | 28.000         | 259. 000         | 7. 000        | 0. 402        | 4. 09            | 4. 48            | 0. 912       | 1.3             |
| 172 |        | 28.000         | 259. 000         | 7. 500        | 0. 902        | 17. 06           | 18. 65           | 0.914        | 5. 4            |
| 173 |        | 27. 500        | 258. 500         | 6. 500        | 0. 609        | 8. 35            | 9. 12            | 0.915        | 2.6             |
| 174 |        | 28.000         | 258. 500         | 6. 500        | 0. 241        | 1. 78            | 1. 94            | 0.917        | 0.6             |
| 175 |        | 30.000         | 261. 500         | 10. 500       | 0. 717        | 11.40            | 12. 38           | 0.920        | 3. 5            |
| 176 |        | 30. 500        | 262. 000         | 11.000        | 0. 510        | 6. 11            | 6. 62            | 0.922        | 1.9             |
| 177 |        | 29. 500        | 261. 000         | 10.000        | 0. 924        | 18. 37           | 19. 76           | 0.929        | 5.4             |
| 178 |        | 29. 500        | 257. 500         | 7. 000        | 0.067         | 1. 13            | 1. 21            | 0. 933       | 0.4             |
| 179 |        | 27. 000        | 258. 000         | 6.000         | 0.816         | 13. 98           | 14. 96           | 0. 934       | 4. 0            |
| 180 |        | 26. 500        | 257. 500         | 5. 000        | 0. 523        | 6. 10            | 6. 52            | 0. 935       | 1.8             |
| 181 |        | 29. 000        | 260. 500         | 9. 000        | 0. 630        | 8. 76            | 9. 32            | 0. 939       | 2. 5            |
| 182 |        | 31. 000        | 263. 000         | 12. 500       | 0. 936        | 19. 13           | 20. 33           | 0. 940       | 5. 3            |
| 183 |        | 29. 500        | 260. 500         | 9. 000        | 0. 281        | 2. 22            | 2. 36            | 0. 940       | 0.7             |
| 184 |        | 29.000         | 259. 000         | 7. 500        | 0. 154        | 1. 03            | 1. 09            | 0. 944       | 0.3             |
| 185 |        | 32.000         | 263. 000         | 12. 500       | 0. 246        | 1. 90            | 2. 01            | 0.945        | 0.6             |
| 186 |        | 28. 500        | 260. 000         | 8. 500        | 0. 837        | 14. 75           | 15. 51           | 0.950        | 3.9             |
| 187 |        | 27. 000        | 258. 000         | 5. 500        | 0. 316        | 2. 55            | 2. 68            | 0.951        | 0.7             |
| 188 |        | 29. 500        | 261. 000         | 9. 500        | 0. 424        | 4. 37            | 4. 59            | 0. 952       | 1. 2            |
|     |        |                |                  |               |               |                  | ** は長小生/         |              | ルカな主は           |

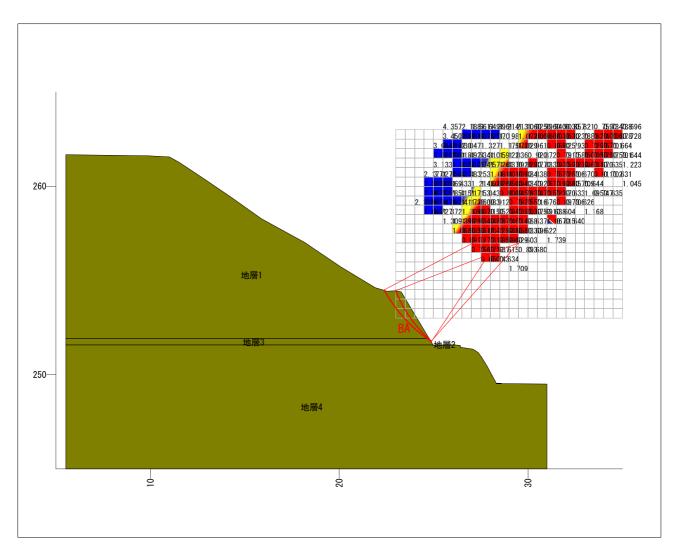
|     |        |            | 円弧条件     |            |             | すべり            | 滑動力     | 安全率       | 抑止力      |
|-----|--------|------------|----------|------------|-------------|----------------|---------|-----------|----------|
| No. | 登<br>録 | 中心<br>X(m) | <u> </u> | 半径<br>r(m) | 最大深度<br>(m) | 抵抗力<br>S(kN/m) | T(kN/m) | 女主士<br>Fs | Pr(kN/m) |
| 189 | 野水     | 30. 500    | 261. 000 | 10.000     | 0. 211      | 1. 48          | 1. 55   | 0. 954    | 0.4      |
| 190 |        | 31. 000    | 260. 500 | 10. 000    | 0. 155      | 1. 05          | 1. 10   | 0. 954    | 0.3      |
| 191 |        | 30. 500    | 262. 500 | 11. 500    | 0. 642      | 9. 17          | 9. 55   | 0. 960    | 2. 3     |
| 192 |        | 30.000     | 262, 000 | 11. 000    | 0. 848      | 15. 47         | 16. 09  | 0. 961    | 3. 9     |
| 193 |        | 28. 000    | 259. 500 | 8. 000     | 1. 044      | 22. 54         | 23. 33  | 0. 966    | 5. 5     |
| 194 |        | 29. 500    | 261. 500 | 10. 500    | 1. 053      | 23. 79         | 24. 58  | 0. 967    | 5. 8     |
| 195 |        | 33. 500    | 263. 000 | 13. 500    | 0. 137      | 0. 91          | 0. 94   | 0. 968    | 0. 3     |
| 196 |        | 26. 500    | 257. 500 | 5. 500     | 1. 023      | 20. 77         | 21. 39  | 0. 971    | 4. 9     |
| 197 |        | 28. 000    | 259. 500 | 7. 500     | 0. 544      | 6. 53          | 6. 72   | 0. 971    | 1. 6     |
| 198 |        | 31. 000    | 262. 500 | 11. 500    | 0. 303      | 2. 47          | 2. 54   | 0. 972    | 0.6      |
| 199 |        | 31. 000    | 263. 000 | 12. 000    | 0. 436      | 4. 52          | 4. 64   | 0. 974    | 1.1      |
| 200 |        | 27. 500    | 259. 000 | 7. 000     | 0. 750      | 11. 85         | 12. 05  | 0. 983    | 2.7      |
| 201 |        | 28. 500    | 260. 000 | 8. 000     | 0. 337      | 2. 92          | 2. 95   | 0. 989    | 0. 7     |
| 202 |        | 29. 500    | 261. 500 | 10.000     | 0. 553      | 6. 81          | 6. 88   | 0. 989    | 1.5      |
| 203 |        | 27. 000    | 257. 500 | 5. 000     | 0. 151      | 0. 92          | 0. 93   | 0. 989    | 0. 2     |
| 204 |        | 29. 000    | 261. 000 | 9. 500     | 0. 759      | 12. 14         | 12. 23  | 0. 992    | 2.6      |
| 205 |        | 30. 500    | 263. 000 | 12. 000    | 0. 763      | 12. 60         | 12. 64  | 0. 996    | 2.6      |
| 206 |        | 30.000     | 262. 500 | 11. 500    | 0. 968      | 20. 20         | 20. 20  | 1. 000    | 4. 1     |
| 207 |        | 28. 500    | 260. 500 | 9. 000     | 0. 964      | 19. 51         | 19. 49  | 1. 001    | 3. 9     |
| 208 |        | 27.000     | 258. 500 | 6. 500     | 0. 956      | 18. 38         | 18. 25  | 1. 007    | 3.6      |
| 209 |        | 30.000     | 262. 000 | 10. 500    | 0. 348      | 3. 04          | 3. 01   | 1.009     | 0.6      |
| 210 |        | 27. 000    | 258. 500 | 6. 000     | 0. 456      | 4. 66          | 4. 61   | 1. 010    | 0.9      |
| 211 |        | 28. 500    | 260. 500 | 8. 500     | 0. 464      | 4. 91          | 4. 80   | 1. 022    | 0.9      |
| 212 |        | 30.000     | 263. 000 | 12. 000    | 1. 078      | 25. 72         | 25. 07  | 1. 025    | 4.4      |
| 213 |        | 28. 000    | 260. 000 | 8. 000     | 0. 669      | 9. 57          | 9. 32   | 1. 026    | 1.7      |
| 214 |        | 29. 500    | 262. 000 | 10. 500    | 0. 671      | 9.81           | 9. 53   | 1. 029    | 1.7      |
| 215 |        | 26. 500    | 258. 000 | 5. 500     | 0. 663      | 9. 12          | 8. 86   | 1. 029    | 1.6      |
| 216 |        | 29. 000    | 261. 500 | 10.000     | 0. 875      | 16. 33         | 15. 76  | 1. 036    | 2.6      |
| 217 |        | 30.000     | 262. 500 | 11. 000    | 0. 468      | 5. 05          | 4. 87   | 1. 036    | 0.8      |
| 218 |        | 28. 500    | 261. 000 | 9. 500     | 1. 077      | 24. 78         | 23. 88  | 1. 037    | 3.9      |
| 219 |        | 27. 500    | 259. 500 | 7. 500     | 0. 873      | 15. 66         | 15. 01  | 1. 043    | 2.4      |
| 220 |        | 28. 500    | 259. 500 | 7. 500     | 0. 195      | 1. 17          | 1. 12   | 1. 044    | 0.2      |
| 221 |        | 35. 000    | 260. 000 | 13. 000    | 0.064       | 1. 61          | 1. 54   | 1. 045    | 0.3      |
| 222 |        | 27. 500    | 259. 000 | 6. 500     | 0. 250      | 1. 73          | 1. 65   | 1. 048    | 0.3      |
| 223 |        | 27. 000    | 259. 000 | 7. 000     | 1. 076      | 23. 34         | 22. 00  | 1. 060    | 3. 1     |
| 224 |        | 29. 500    | 260.000  | 8. 500     | 0. 124      | 0. 70          | 0. 66   | 1.060     | 0.1      |
| 225 |        | 26.000     | 257. 500 | 5. 000     | 0. 868      | 14. 71         | 13. 77  | 1.068     | 1. 9     |
| 226 |        | 29. 500    | 262. 500 | 11. 000    | 0. 779      | 13. 15         | 12. 26  | 1. 072    | 1.6      |

|     |        |            | 円弧条件     |                 |              | すべり              | <br>滑動力          | 安全率          | 抑止力             |
|-----|--------|------------|----------|-----------------|--------------|------------------|------------------|--------------|-----------------|
| No. | 登<br>録 | 中心<br>X(m) | <u> </u> | 半径              | 最大深度         | 抵抗力              |                  |              |                 |
| 227 | 业水     | 29. 000    | 262.000  | r (m)<br>10.500 | (m)<br>0.980 | S(kN/m)<br>21.00 | T(kN/m)<br>19.58 | Fs<br>1. 072 | Pr(kN/m)<br>2.5 |
| 228 |        | 30. 000    | 263. 000 | 11. 500         | 0. 578       | 7. 34            | 6. 83            | 1. 074       | 0. 9            |
| 229 |        | 28. 500    | 261. 000 | 9. 000          | 0. 577       | 7. 43            | 6. 91            | 1. 075       | 0.9             |
| 230 |        | 28. 000    | 260. 500 | 8. 500          | 0. 779       | 12. 91           | 11. 94           | 1. 081       | 1. 5            |
| 231 |        | 27. 000    | 259. 000 | 6. 500          | 0. 576       | 7. 20            | 6. 65            | 1. 082       | 0.8             |
| 232 |        | 30.000     | 261. 500 | 10. 000         | 0. 217       | 1. 31            | 1. 21            | 1. 082       | 0. 2            |
| 233 |        | 27. 500    | 259. 500 | 7. 000          | 0. 373       | 3. 33            | 3. 07            | 1. 084       | 0. 4            |
| 234 |        | 29. 000    | 261. 500 | 9. 500          | 0. 375       | 3. 34            | 3. 06            | 1. 091       | 0. 4            |
| 235 |        | 27. 500    | 260. 000 | 8. 000          | 0. 980       | 20. 26           | 18. 54           | 1. 092       | 2. 0            |
| 236 |        | 30. 500    | 263. 000 | 11. 500         | 0. 263       | 1. 88            | 1. 70            | 1. 105       | 0. 2            |
| 237 |        | 29. 000    | 261. 000 | 9. 000          | 0. 259       | 1. 77            | 1. 60            | 1. 106       | 0. 2            |
| 238 |        | 29. 500    | 263. 000 | 11. 500         | 0. 878       | 17. 30           | 15. 63           | 1. 106       | 1. 5            |
| 239 |        | 31. 500    | 261. 500 | 11. 000         | 0. 132       | 0.73             | 0.66             | 1. 106       | 0.1             |
| 240 |        | 26. 500    | 258. 500 | 6. 000          | 0. 779       | 12. 31           | 11. 10           | 1. 109       | 1.1             |
| 241 |        | 28. 500    | 261. 500 | 9. 500          | 0. 680       | 10. 08           | 8. 98            | 1. 122       | 0.7             |
| 242 |        | 28. 000    | 261. 000 | 9. 000          | 0.878        | 16. 89           | 15. 00           | 1. 126       | 1.2             |
| 243 |        | 31.000     | 262.000  | 11. 000         | 0. 160       | 0.85             | 0. 75            | 1. 133       | 0.1             |
| 244 |        | 29. 000    | 262.000  | 10.000          | 0. 480       | 5. 09            | 4. 49            | 1. 133       | 0.3             |
| 245 |        | 26. 500    | 258. 000 | 5. 000          | 0. 163       | 0. 93            | 0.82             | 1. 134       | 0. 1            |
| 246 |        | 26.000     | 258. 000 | 5. 500          | 0. 980       | 18. 97           | 16. 65           | 1. 139       | 1.1             |
| 247 |        | 27. 500    | 260. 000 | 7. 500          | 0. 480       | 5. 09            | 4. 44            | 1. 146       | 0.3             |
| 248 |        | 27.000     | 259. 500 | 7. 000          | 0. 679       | 9. 69            | 8. 40            | 1. 153       | 0.4             |
| 249 |        | 28.000     | 261. 500 | 9. 500          | 0. 966       | 21. 17           | 18. 26           | 1. 159       | 0.8             |
| 250 |        | 29. 500    | 262. 500 | 10. 500         | 0. 279       | 2. 02            | 1. 73            | 1. 167       | 0. 1            |
| 251 |        | 33.000     | 258. 500 | 10. 500         | 0.051        | 1. 25            | 1. 07            | 1. 168       | 0.1             |
| 252 |        | 26. 500    | 258. 500 | 5. 500          | 0. 279       | 2. 01            | 1. 72            | 1. 168       | 0. 1            |
| 253 |        | 29.000     | 262. 500 | 10. 500         | 0. 576       | 7. 30            | 6. 24            | 1. 169       | 0.2             |
| 254 |        | 26. 500    | 259. 000 | 6. 500          | 0.877        | 15. 90           | 13. 56           | 1. 172       | 0.4             |
| 255 |        | 28.000     | 260. 500 | 8.000           | 0. 279       | 2. 02            | 1. 72            | 1. 174       | 0. 1            |
| 256 |        | 26.000     | 258. 000 | 5. 000          | 0. 480       | 4.89             | 4. 16            | 1. 175       | 0.2             |
| 257 |        | 28. 500    | 262. 000 | 10.000          | 0. 772       | 13. 21           | 11. 24           | 1. 175       | 0.3             |
| 258 |        | 29. 500    | 263. 000 | 11.000          | 0. 378       | 3. 42            | 2.88             | 1. 187       | 0.1             |
| 259 |        | 28. 000    | 261. 000 | 8.500           | 0. 378       | 3. 42            | 2. 86            | 1. 195       | 0.1             |
| 260 |        | 28.500     | 262. 500 | 10.500          | 0.855        | 17. 05           | 14. 23           | 1. 198       | 0.1             |
| 261 |        | 27. 500    | 260. 500 | 8.000           | 0. 574       | 7. 11            | 5. 92            | 1. 201       | 0.0             |
| 262 |        | 28. 000    | 260. 000 | 7. 500          | 0. 169       | 0.95             | 0.79             | 1. 202       | 0.0             |
| 263 |        | 29. 000    | 263. 000 | 11.000          | 0. 663       | 9. 78            | 8.06             | 1. 213       | -0.1            |
| 264 |        | 32. 000    | 261. 000 | 11.000          | 0. 058       | 0.34             | 0.28             | 1.214        | 0.0             |

|     |        |            | 円弧条件     |            |               | すべり            | 滑動力     | 安全率       | 抑止力      |
|-----|--------|------------|----------|------------|---------------|----------------|---------|-----------|----------|
| No. | 登<br>録 | 中心<br>X(m) | <u> </u> | 半径<br>r(m) | 最大深度          | 抵抗力<br>S(kN/m) | T(kN/m) | 女主牛<br>Fs | Pr(kN/m) |
| 265 | 邓      | 28. 500    | 263.000  | 11.000     | (m)<br>0. 931 | 21. 76         | 17. 92  | 1. 214    | -0.2     |
| 266 |        | 27. 000    | 260. 000 | 7. 500     | 0. 769        | 12. 83         | 10. 56  | 1. 214    | -0.1     |
| 267 |        | 30.000     | 259. 500 | 8. 500     | 0. 058        | 0. 34          | 0. 28   | 1. 214    | 0.0      |
| 268 |        | 26. 500    | 259. 500 | 7. 000     | 0. 960        | 20. 11         | 16. 52  | 1. 217    | -0.2     |
| 269 |        | 35. 000    | 261. 000 | 13. 500    | 0. 050        | 0. 93          | 0. 76   | 1. 223    | 0.0      |
| 270 |        | 29. 000    | 260. 500 | 8. 500     | 0. 130        | 0. 60          | 0.49    | 1. 224    | 0.0      |
| 271 |        | 29. 500    | 258. 500 | 7. 500     | 0. 045        | 0. 37          | 0.30    | 1. 233    | 0.0      |
| 272 |        | 26. 500    | 259. 000 | 6. 000     | 0. 377        | 3. 24          | 2. 59   | 1. 250    | -0.1     |
| 273 |        | 34. 000    | 262. 500 | 13. 500    | 0. 058        | 0.35           | 0. 28   | 1. 250    | 0.0      |
| 274 |        | 27. 000    | 260. 500 | 8. 000     | 0. 847        | 16. 52         | 13. 18  | 1. 253    | -0.7     |
| 275 |        | 29. 500    | 262. 000 | 10.000     | 0. 171        | 0. 98          | 0.78    | 1. 256    | 0.0      |
| 276 |        | 27. 500    | 261. 000 | 8. 500     | 0. 658        | 9. 52          | 7. 57   | 1. 257    | -0.4     |
| 277 |        | 28. 000    | 261. 500 | 9. 000     | 0. 466        | 4. 88          | 3. 88   | 1. 257    | -0.2     |
| 278 |        | 26. 000    | 258. 500 | 5. 500     | 0. 571        | 6. 96          | 5. 50   | 1. 265    | -0.3     |
| 279 |        | 27. 000    | 261. 000 | 8. 500     | 0. 915        | 20. 69         | 16. 23  | 1. 274    | -1.2     |
| 280 |        | 31. 500    | 260. 000 | 10.000     | 0. 048        | 0. 37          | 0. 29   | 1. 275    | 0.0      |
| 281 |        | 28. 000    | 262. 000 | 9. 500     | 0. 545        | 6. 83          | 5. 23   | 1. 305    | -0.5     |
| 282 |        | 30.000     | 261. 000 | 9. 500     | 0. 074        | 0.34           | 0. 26   | 1. 307    | 0.0      |
| 283 |        | 25. 500    | 258. 000 | 5.000      | 0. 762        | 12. 07         | 9. 22   | 1. 309    | -1.0     |
| 284 |        | 27. 500    | 261. 500 | 9.000      | 0. 732        | 12. 49         | 9. 53   | 1. 310    | -1.0     |
| 285 |        | 33. 500    | 261. 500 | 12.500     | 0.050         | 0.38           | 0. 29   | 1. 310    | 0.0      |
| 286 |        | 30. 500    | 262. 500 | 11.000     | 0. 142        | 0. 62          | 0. 47   | 1. 319    | 0.0      |
| 287 |        | 28. 500    | 262. 000 | 9. 500     | 0. 272        | 1. 85          | 1. 40   | 1. 321    | -0.1     |
| 288 |        | 27. 500    | 262. 500 | 10.000     | 0.858         | 20. 44         | 15. 42  | 1. 325    | -1.9     |
| 289 |        | 28. 500    | 262. 500 | 10.000     | 0. 355        | 3. 05          | 2. 30   | 1. 326    | -0.2     |
| 290 |        | 27. 500    | 262. 000 | 9. 500     | 0. 798        | 16.06          | 12. 10  | 1. 327    | -1.5     |
| 291 |        | 26. 500    | 259. 500 | 6.500      | 0. 460        | 4.82           | 3. 63   | 1. 327    | -0.4     |
| 292 |        | 27.000     | 260.000  | 7.000      | 0. 269        | 1. 96          | 1. 47   | 1. 333    | -0.1     |
| 293 |        | 28. 500    | 261. 500 | 9.000      | 0. 180        | 0.99           | 0.74    | 1. 337    | -0.1     |
| 294 |        | 26.000     | 259. 000 | 6.000      | 0. 647        | 9. 15          | 6.82    | 1. 341    | -0.9     |
| 295 |        | 28. 500    | 263. 000 | 10. 500    | 0. 431        | 4. 27          | 3. 13   | 1. 364    | -0.5     |
| 296 |        | 28.000     | 262. 500 | 10.000     | 0. 616        | 8. 73          | 6. 37   | 1. 370    | -1.0     |
| 297 |        | 25. 500    | 258. 500 | 5. 500     | 0.829         | 15. 25         | 11. 11  | 1. 372    | -1.9     |
| 298 |        | 25. 500    | 259. 000 | 6.000      | 0. 883        | 19. 26         | 13. 83  | 1. 392    | -2.6     |
| 299 |        | 26. 500    | 260.000  | 7.000      | 0. 532        | 6. 45          | 4. 62   | 1. 396    | -0.9     |
| 300 |        | 28. 000    | 263. 000 | 10.500     | 0. 681        | 11. 83         | 8. 47   | 1. 396    | -1.6     |
| 301 |        | 27. 000    | 260. 500 | 7. 500     | 0. 347        | 2.84           | 2. 03   | 1. 399    | -0.4     |
| 302 |        | 26.000     | 259. 500 | 6. 500     | 0. 711        | 11. 83         | 8. 36   | 1. 415    | -1.7     |

|     |        |            | 円弧条件     |            |             | すべり            | 滑動力     | 安全率       | 抑止力      |
|-----|--------|------------|----------|------------|-------------|----------------|---------|-----------|----------|
| No. | 登<br>録 | 中心<br>X(m) | <u> </u> | 半径<br>r(m) | 最大深度<br>(m) | 抵抗力<br>S(kN/m) | T(kN/m) | 女主牛<br>Fs | Pr(kN/m) |
| 303 | 业人     | 27. 000    | 259. 500 | 6. 500     | 0. 179      | 0.88           | 0. 62   | 1. 419    | -0. 1    |
| 304 |        | 26. 000    | 260. 500 | 7. 500     | 0. 812      | 18. 93         | 13. 26  | 1. 427    | -3. 0    |
| 305 |        | 26. 000    | 260. 000 | 7. 000     | 0. 765      | 14. 97         | 10. 44  | 1. 433    | -2.4     |
| 306 |        | 27. 000    | 259. 000 | 6. 000     | 0. 076      | 0. 32          | 0. 22   | 1. 454    | 0.0      |
| 307 |        | 30.000     | 263. 000 | 11. 000    | 0. 078      | 0. 32          | 0. 22   | 1. 454    | 0.0      |
| 308 |        | 28. 500    | 261. 000 | 8. 500     | 0. 077      | 0. 32          | 0. 22   | 1. 454    | 0.0      |
| 309 |        | 27. 000    | 261. 000 | 8. 000     | 0. 415      | 4. 10          | 2.81    | 1. 459    | -0.7     |
| 310 |        | 32.000     | 262. 500 | 12.000     | 0. 092      | 0.38           | 0. 26   | 1. 461    | 0.0      |
| 311 |        | 26. 500    | 260. 500 | 7. 500     | 0. 593      | 8.38           | 5. 65   | 1. 483    | -1.6     |
| 312 |        | 29. 000    | 263. 000 | 10. 500    | 0. 163      | 0.88           | 0. 59   | 1. 491    | -0.1     |
| 313 |        | 26. 500    | 261. 500 | 8. 500     | 0. 695      | 14. 40         | 9. 65   | 1. 492    | -2.8     |
| 314 |        | 31. 500    | 263. 000 | 12. 000    | 0. 096      | 0. 36          | 0. 24   | 1. 500    | 0.0      |
| 315 |        | 27. 500    | 261. 000 | 8.000      | 0. 158      | 0.87           | 0. 58   | 1. 500    | -0.1     |
| 316 |        | 26. 500    | 261. 000 | 8. 000     | 0. 647      | 10. 92         | 7. 23   | 1. 510    | -2.2     |
| 317 |        | 27. 500    | 261. 500 | 8. 500     | 0. 232      | 1. 52          | 1.00    | 1. 520    | -0.3     |
| 318 |        | 27. 500    | 262. 000 | 9.000      | 0. 298      | 2. 40          | 1. 57   | 1. 528    | -0.5     |
| 319 |        | 27. 000    | 261. 500 | 8. 500     | 0. 476      | 5. 51          | 3. 59   | 1.534     | -1.2     |
| 320 |        | 25. 500    | 258. 500 | 5.000      | 0. 329      | 2.64           | 1. 70   | 1.552     | -0.6     |
| 321 |        | 27.000     | 263. 000 | 10.000     | 0. 621      | 12. 99         | 8. 32   | 1. 561    | -3.0     |
| 322 |        | 27. 000    | 262. 000 | 9. 000     | 0. 529      | 7. 22          | 4. 53   | 1. 593    | -1.7     |
| 323 |        | 27. 500    | 258. 500 | 6. 000     | 0. 109      | 0.40           | 0. 25   | 1. 600    | -0.1     |
| 324 |        | 27. 500    | 262. 500 | 9. 500     | 0. 358      | 3. 19          | 1. 99   | 1. 603    | -0.8     |
| 325 |        | 27. 000    | 262. 500 | 9. 500     | 0. 578      | 9.84           | 6. 12   | 1.607     | -2.4     |
| 326 |        | 24. 500    | 258. 500 | 5.000      | 0. 713      | 16. 54         | 10. 03  | 1. 649    | -4. 5    |
| 327 |        | 27. 500    | 263. 000 | 10.000     | 0. 411      | 4. 47          | 2.71    | 1.649     | -1.2     |
| 328 |        | 25. 500    | 259. 000 | 5. 500     | 0. 383      | 3. 70          | 2. 22   | 1.666     | -1.0     |
| 329 |        | 26.000     | 259. 000 | 5. 500     | 0. 147      | 0.77           | 0.46    | 1.673     | -0.2     |
| 330 |        | 33.000     | 259. 500 | 11. 000    | 0. 036      | 0. 78          | 0.46    | 1. 695    | -0.2     |
| 331 |        | 28.000     | 263. 000 | 10.000     | 0. 181      | 1.04           | 0.61    | 1.704     | -0.3     |
| 332 |        | 25.000     | 259. 500 | 6.000      | 0.608       | 12. 50         | 7. 33   | 1. 705    | -3.7     |
| 333 |        | 29. 000    | 255. 500 | 5. 500     | 0. 025      | 0. 53          | 0.31    | 1.709     | -0.1     |
| 334 |        | 25.000     | 258. 500 | 5.000      | 0. 545      | 7. 60          | 4. 40   | 1.727     | -2.3     |
| 335 |        | 31.000     | 257. 000 | 8.000      | 0. 038      | 0.80           | 0.46    | 1. 739    | -0.2     |
| 336 |        | 25. 500    | 261. 000 | 7. 500     | 0. 527      | 11. 25         | 6. 44   | 1. 746    | -3.5     |
| 337 |        | 25. 000    | 259. 000 | 5.500      | 0. 580      | 9.82           | 5. 62   | 1.747     | -3.0     |
| 338 |        | 26. 000    | 259. 500 | 6.000      | 0. 211      | 1. 19          | 0.68    | 1.750     | -0.3     |
| 339 |        | 26. 000    | 260. 000 | 6.500      | 0. 265      | 1. 95          | 1. 10   | 1.772     | -0.6     |
| 340 |        | 25. 500    | 259. 500 | 6.000      | 0. 429      | 4. 66          | 2. 61   | 1. 785    | -1.5     |

| No  | マシ     | 中心      | 円弧条件       | 牛<br>半径     | 最大深度        | すべり<br>抵抗力 | 滑動力     | 安全率    | 抑止力      |
|-----|--------|---------|------------|-------------|-------------|------------|---------|--------|----------|
| No. | 登<br>録 | X (m)   | 座保<br>Y(m) | 十年<br>r (m) | 取入休及<br>(m) | S (kN/m)   | T(kN/m) | Fs     | Pr(kN/m) |
| 341 |        | 26.000  | 262. 500   | 9.000       | 0. 446      | 9. 67      | 5. 26   | 1. 838 | -3.3     |
| 342 |        | 26.000  | 260. 500   | 7. 000      | 0. 312      | 2. 62      | 1. 42   | 1. 845 | -0.9     |
| 343 |        | 25. 500 | 260. 500   | 7. 000      | 0. 499      | 8. 57      | 4. 63   | 1.850  | -3.0     |
| 344 |        | 28. 000 | 258. 000   | 6. 000      | 0.058       | 0. 26      | 0. 14   | 1.857  | 0.0      |
| 345 |        | 25. 500 | 260.000    | 6. 500      | 0. 467      | 6. 30      | 3. 37   | 1.869  | -2.2     |
| 346 |        | 28.000  | 262. 500   | 9. 500      | 0. 116      | 0. 52      | 0. 27   | 1. 925 | -0.1     |
| 347 |        | 26.000  | 261. 000   | 7. 500      | 0. 352      | 3. 58      | 1. 85   | 1. 935 | -1.3     |
| 348 |        | 26. 500 | 261. 500   | 8.000       | 0. 195      | 1. 32      | 0. 68   | 1. 941 | -0.5     |
| 349 |        | 31. 000 | 258. 000   | 8. 500      | 0. 023      | 0. 61      | 0. 31   | 1. 967 | -0.2     |
| 350 |        | 27. 500 | 257. 000   | 5. 000      | 0. 038      | 0. 30      | 0. 15   | 2. 000 | -0.1     |
| 351 |        | 26.000  | 261. 500   | 8.000       | 0. 387      | 4. 40      | 2. 18   | 2. 018 | -1.7     |
| 352 |        | 26.000  | 262. 000   | 8. 500      | 0. 419      | 6. 70      | 3. 30   | 2. 030 | -2.7     |
| 353 |        | 26. 500 | 262. 000   | 8. 500      | 0. 237      | 1. 74      | 0.85    | 2. 047 | -0.7     |
| 354 |        | 26. 500 | 262. 500   | 9.000       | 0. 274      | 2. 29      | 1. 10   | 2. 081 | -0.9     |
| 355 |        | 26. 500 | 261. 000   | 7. 500      | 0. 147      | 0. 68      | 0. 32   | 2. 125 | -0.2     |
| 356 |        | 24. 000 | 259. 000   | 5.000       | 0. 335      | 8. 51      | 3. 99   | 2. 132 | -3. 7    |
| 357 |        | 24. 500 | 260. 500   | 6. 500      | 0. 269      | 6. 75      | 3. 10   | 2. 177 | -3.0     |
| 358 |        | 26. 500 | 263. 000   | 9. 500      | 0. 308      | 3. 02      | 1. 38   | 2. 188 | -1.3     |
| 359 |        | 26. 500 | 260. 500   | 7. 000      | 0. 093      | 0. 38      | 0. 17   | 2. 235 | -0.1     |
| 360 |        | 27.000  | 263. 000   | 9. 500      | 0. 121      | 0.66       | 0. 28   | 2. 357 | -0.3     |
| 361 |        | 24. 500 | 260.000    | 6.000       | 0. 259      | 4. 23      | 1. 50   | 2. 820 | -2.4     |
| 362 |        | 25. 000 | 260.000    | 6.000       | 0. 132      | 0. 96      | 0. 33   | 2. 909 | -0.5     |
| 363 |        | 24. 500 | 259. 500   | 5. 500      | 0. 246      | 2. 73      | 0. 92   | 2. 967 | -1.6     |
| 364 |        | 24. 500 | 259. 000   | 5.000       | 0. 231      | 2. 00      | 0. 67   | 2. 985 | -1.1     |
| 365 |        | 25.000  | 260. 500   | 6. 500      | 0. 153      | 1. 12      | 0. 37   | 3. 027 | -0.6     |
| 366 |        | 25.000  | 259. 000   | 5.000       | 0. 080      | 0. 40      | 0. 13   | 3.076  | -0.2     |
| 367 |        | 25.000  | 261. 000   | 7. 000      | 0. 170      | 1. 41      | 0. 45   | 3. 133 | -0.8     |
| 368 |        | 25.000  | 259. 500   | 5. 500      | 0. 108      | 0. 57      | 0. 18   | 3. 166 | -0.3     |
| 369 |        | 27. 000 | 262. 500   | 9.000       | 0. 078      | 0. 26      | 0.08    | 3. 250 | -0.1     |
| 370 |        | 25. 500 | 262. 500   | 8. 500      | 0. 092      | 0. 69      | 0. 20   | 3. 450 | -0.4     |
| 371 |        | 25. 000 | 261. 500   | 7. 500      | 0. 185      | 1. 65      | 0. 47   | 3. 510 | -1.0     |
| 372 |        | 25. 000 | 262. 000   | 8. 000      | 0. 198      | 2. 15      | 0. 59   | 3. 644 | -1.4     |
| 373 |        | 25. 500 | 262. 000   | 8.000       | 0. 073      | 0. 42      | 0. 11   | 3. 818 | -0.2     |
| 374 |        | 25. 500 | 263. 000   | 9.000       | 0. 108      | 0. 61      | 0. 14   | 4. 357 | -0.4     |
| 375 |        | 25. 500 | 261. 500   | 7. 500      | 0. 051      | 0. 26      | 0.05    | 5. 200 | -0.2     |



解析断面図(常時)

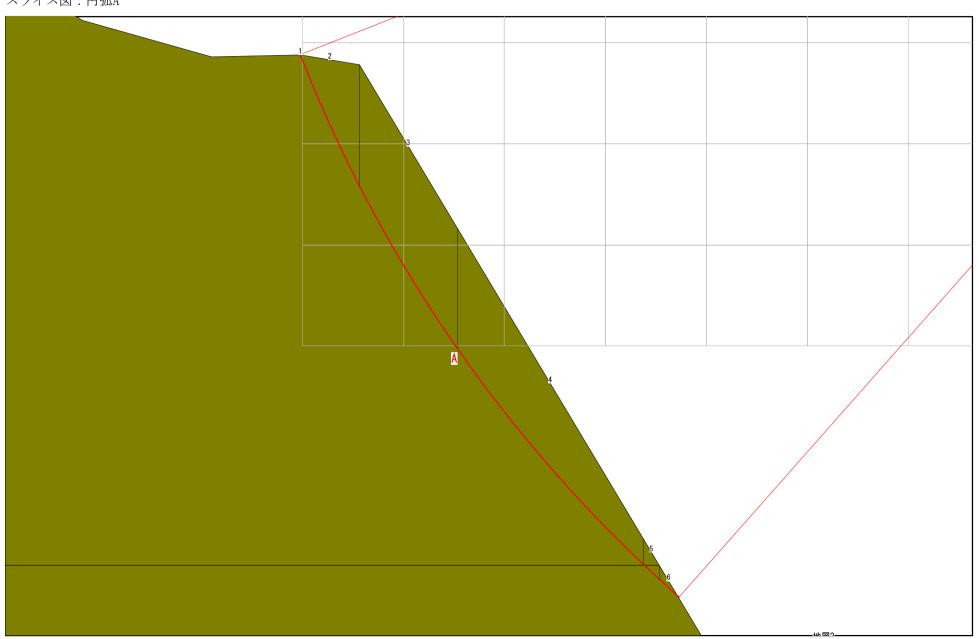
# スライス集計表 (円弧A)

区間 1 円弧[中心座標(X,Y) = ( 29.500, 257.000)、 半径 r = 7.000(m)]

| 始点座     | 漂 (m)    | 終点座     | 票 (m)    | 粘着力         | 内部層      | を 擦角      |
|---------|----------|---------|----------|-------------|----------|-----------|
| X       | Y        | X       | Y        | $C(kN/m^2)$ | φ (° )   | $	an\phi$ |
| 22. 984 | 254. 439 | 24. 861 | 251. 757 | 0.38        | 35. 0000 | 0. 700208 |

| No | 左側高さ<br>h1(m) | 右側高さ<br>h2(m) | スライス幅<br>b(m) | すべり面長<br>1(m) | すべり面<br>傾斜角<br>θ(°) | 平均<br>水位高<br>hw(m) | スライス<br>の重量<br>W(kN/m) | 法線力<br>N(kN/m) | 間隙水圧<br>U(kN/m) | すべり<br>抵抗力<br>S(kN/m) | 滑動力<br>T(kN/m) |
|----|---------------|---------------|---------------|---------------|---------------------|--------------------|------------------------|----------------|-----------------|-----------------------|----------------|
| 1  | 0.000         | 0. 013        | 0.005         | 0.014         | 68. 472             | -                  | 0.00                   | 0.00           | 0.00            | 0.01                  | 0.00           |
| 2  | 0.013         | 0. 601        | 0. 290        | 0.701         | 64. 553             | -                  | 1. 62                  | 0.70           | 0.00            | 0.76                  | 1. 46          |
| 3  | 0.601         | 0. 597        | 0. 484        | 0. 937        | 58. 656             | -                  | 5. 40                  | 2. 81          | 0.00            | 2.32                  | 4. 61          |
| 4  | 0. 597        | 0. 130        | 0. 924        | 1. 417        | 50. 031             | _                  | 6.66                   | 4. 28          | 0.00            | 3. 54                 | 5. 10          |
| 5  | 0. 130        | 0.073         | 0.078         | 0.106         | 43. 028             | -                  | 0. 18                  | 0. 13          | 0.00            | 0.13                  | 0. 12          |
| 6  | 0.073         | 0.000         | 0.095         | 0. 128        | 42. 200             | _                  | 0.00                   | 0.00           | 0.00            | 0.05                  | 0.00           |
| 小計 | 1             | _             | 1.876         | 3. 303        | -                   | -                  | 13.86                  | 7. 92          | 0.00            | 6.81                  | 11. 29         |

スライス図:円弧A



# スライス集計表 (円弧B)

区間 1 円弧[中心座標(X,Y) = ( 29.000, 258.000)、 半径 r = 7.500(m)]

| 始点座     | 漂 (m)    | 終点座     | 票 (m)    | 粘着力         | 内部層      | を 擦角      |
|---------|----------|---------|----------|-------------|----------|-----------|
| X       | Y        | X Y     |          | $C(kN/m^2)$ | φ (° )   | $	an\phi$ |
| 22. 378 | 254. 478 | 24. 873 | 251. 737 | 0.38        | 35. 0000 | 0. 700208 |

| No | 左側高さ<br>h1(m) | 右側高さ<br>h2(m) | スライス幅<br>b(m) | すべり面長<br>1(m) | すべり面<br>傾斜角<br>θ(°) | 平均<br>水位高<br>hw(m) | スライス<br>の重量<br>W(kN/m) | 法線力<br>N(kN/m) | 間隙水圧<br>U(kN/m) | すべり<br>抵抗力<br>S(kN/m) | 滑動力<br>T(kN/m) |
|----|---------------|---------------|---------------|---------------|---------------------|--------------------|------------------------|----------------|-----------------|-----------------------|----------------|
| 1  | 0.000         | 0. 257        | 0. 172        | 0.351         | 60. 194             | -                  | 0.36                   | 0. 18          | 0.00            | 0. 26                 | 0.31           |
| 2  | 0. 257        | 0. 927        | 0. 440        | 0. 793        | 55. 615             | _                  | 4.86                   | 2. 74          | 0.00            | 2. 22                 | 4.01           |
| 3  | 0. 927        | 1. 241        | 0. 290        | 0.466         | 51. 359             | _                  | 5. 58                  | 3. 48          | 0.00            | 2.61                  | 4. 36          |
| 4  | 1. 241        | 1. 149        | 0. 174        | 0. 263        | 48. 696             | _                  | 3. 78                  | 2. 49          | 0.00            | 1.84                  | 2.84           |
| 5  | 1. 149        | 0. 253        | 1. 160        | 1.558         | 42. 678             | _                  | 15. 30                 | 11. 25         | 0.00            | 8. 47                 | 10. 37         |
| 6  | 0. 253        | 0. 107        | 0. 152        | 0. 186        | 35. 170             | _                  | 0.54                   | 0. 44          | 0.00            | 0.38                  | 0.31           |
| 7  | 0. 107        | 0.000         | 0. 107        | 0. 129        | 34. 037             | _                  | 0.18                   | 0. 15          | 0.00            | 0.15                  | 0. 10          |
| 小計 | -             | _             | 2. 495        | 3.746         | -                   | _                  | 30.60                  | 20. 73         | 0.00            | 15. 93                | 22. 30         |

スライス図:円弧B



# スライス座標一覧 (円弧A)

| No. | 距離      |          | 標高       | (m) |          | す   | べり面 | 重心      | (m)      |
|-----|---------|----------|----------|-----|----------|-----|-----|---------|----------|
|     | (m)     | 地形 1     | 地層境界     | 水位線 | すべり面     | 形状  | 強度  | X       | Y        |
|     | 22. 985 | 254. 440 |          |     | 254. 440 |     |     |         |          |
| 1   | 22. 990 | 254. 440 |          |     | 254. 427 | 円弧  | 地層値 | 22. 988 | 254. 436 |
| 2   | 22.990  | 254, 440 |          |     | 204. 421 | "   | "   | 23. 179 | 254. 202 |
| 3   | 23. 280 | 254. 390 |          |     | 253. 789 | ,,, | "   | 23. 522 | 253. 678 |
| 3   | 23. 764 | 253. 584 |          |     | 252. 988 |     | "   | 23. 322 | 200.010  |
| 4   | 0.4.000 | 050.046  | 051 016  |     | 051 016  | 11  | "   | 24. 135 | 252. 743 |
| 5   | 24. 688 | 252. 046 | 251. 916 |     | 251. 916 | "   | ]]  | 24, 724 | 251. 935 |
|     | 24. 766 | 251. 916 |          |     | 251.843  |     |     |         |          |
| 6   | 24. 861 | 251. 758 |          |     | 251. 758 | "   | "   | 24. 798 | 251. 839 |
|     | 24.001  | 201.700  |          |     | 201.700  |     |     |         |          |

# スライス座標一覧 (円弧B)

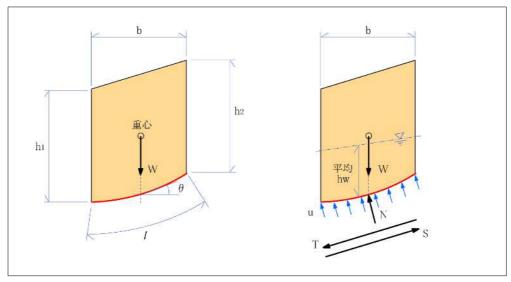
| No. | 距離      |          | 標高       | (m) |          | す   | べり面 | 重心      | (m)      |
|-----|---------|----------|----------|-----|----------|-----|-----|---------|----------|
|     | (m)     | 地形 1     | 地層境界     | 水位線 | すべり面     | 形状  | 強度  | X       | Y        |
|     | 22. 378 | 254. 478 |          |     | 254. 478 |     |     |         |          |
| 1   | 00 550  | 054 490  |          |     | 054 170  | 円弧  | 地層値 | 22. 492 | 254. 360 |
| 2   | 22. 550 | 254. 430 |          |     | 254. 173 | ,,, | "   | 22. 811 | 254. 103 |
|     | 22. 990 | 254. 440 |          |     | 253. 513 |     |     |         |          |
| 3   | 23. 280 | 254. 390 |          |     | 253. 149 | "   | IJ  | 23. 142 | 253. 866 |
| 4   | 25, 260 | 254. 550 |          |     | 200. 149 | "   | "   | 23. 366 | 253. 649 |
|     | 23. 454 | 254. 101 |          |     | 252. 951 |     |     | 00.016  | 050 017  |
| 5   | 24. 614 | 252, 169 | 251. 916 |     | 251. 916 | "   | "   | 23. 916 | 252. 917 |
| 6   |         |          | 201.010  |     |          | "   | "   | 24. 680 | 251. 964 |
| 7   | 24. 766 | 251. 916 |          |     | 251. 809 | ,,  | ,,  | 24. 802 | 251. 821 |
| -   | 24. 874 | 251. 737 |          |     | 251. 737 |     | "   | 24. 002 | 201.021  |

# スライス詳細集計表 (円弧A)

| No | 地層名 | 土質名         | 形状 | 左側<br>高さ<br>h <sub>1</sub> (m) | 右側<br>高さ<br>h <sub>2</sub> (m) | スライス<br>幅<br>b(m) | 面積<br>A(m²) | 単位体積<br>重量<br>γ (kN/m³) | 重量<br>W(kN/m) |
|----|-----|-------------|----|--------------------------------|--------------------------------|-------------------|-------------|-------------------------|---------------|
| 1  | 地層1 | <br>        | 台形 | 0.000                          | 0.013                          | _                 | 0.00        | 18.00                   | 0.00          |
|    | "   |             | 円弧 | _                              | _                              | _                 | 0.00        | 18.00                   | 0.00          |
|    | 集計  |             | _  | 0.000                          | 0. 013                         | 0.005             | 0.00        |                         | 0.00          |
| 2  | 地層1 | <br>        | 台形 | 0. 013                         | 0.601                          | _                 | 0.09        | 18.00                   | 1. 62         |
|    | JJ  |             | 円弧 | _                              | _                              | _                 | 0.00        | 18. 00                  | 0.00          |
|    | 集計  |             | _  | 0. 013                         | 0.601                          | 0. 290            | 0.09        | _                       | 1. 62         |
| 3  | 地層1 |             | 台形 | 0. 601                         | 0. 597                         | _                 | 0. 29       | 18.00                   | 5. 22         |
|    | "   | i<br>I<br>I | 円弧 | _                              | _                              | _                 | 0.01        | 18. 00                  | 0. 18         |
|    | 集計  | <br>        | _  | 0. 601                         | 0. 597                         | 0. 484            | 0.30        | _                       | 5. 40         |
| 4  | 地層1 |             | 台形 | 0. 597                         | 0. 130                         | _                 | 0. 34       | 18. 00                  | 6. 12         |
|    | "   | i<br>I<br>I | 円弧 | _                              | _                              | _                 | 0.03        | 18. 00                  | 0. 54         |
|    | 集計  |             | _  | 0. 597                         | 0. 130                         | 0. 924            | 0. 37       | _                       | 6. 66         |
| 5  | 地層1 | 1 1         | 台形 | 0. 130                         | 0.000                          | _                 | 0.01        | 18. 00                  | 0. 18         |
|    | 地層3 |             | 台形 | 0.000                          | 0.073                          | _                 | 0.00        | 18. 00                  | 0.00          |
|    | JJ  |             | 円弧 | _                              | _                              | _                 | 0.00        | 18. 00                  | 0.00          |
|    | 集計  | ;<br>       | _  | 0. 130                         | 0.073                          | 0.078             | 0.01        |                         | 0. 18         |
| 6  | 地層3 | <br>        | 台形 | 0.073                          | 0.000                          | _                 | 0.00        | 18. 00                  | 0.00          |
|    | "   | i<br>       | 円弧 | _                              | _                              | _                 | 0.00        | 18.00                   | 0.00          |
|    | 集計  | ii<br>  —   |    | 0. 073                         | 0.000                          | 0. 095            | 0.00        | <u> </u>                | 0.00          |

# スライス詳細集計表 (円弧B)

| No | 地層名       | 土質名         | 形状             | 左側<br>高さ<br>h <sub>1</sub> (m) | 右側<br>高さ<br>h <sub>2</sub> (m) | スライス<br>幅<br>b(m) | 面積<br>A (m²) | 単位体積<br>重量<br>γ (kN/m³) | 重量<br>W(kN/m) |
|----|-----------|-------------|----------------|--------------------------------|--------------------------------|-------------------|--------------|-------------------------|---------------|
| 1  | 地層1       |             | 台形             | 0.000                          | 0. 257                         | _                 | 0.02         | 18.00                   | 0. 36         |
|    | <i>II</i> |             | 円弧             | _                              | _                              | _                 | 0.00         | 18.00                   | 0.00          |
|    | 集計        |             |                | 0.000                          | 0. 257                         | 0. 172            | 0.02         | _                       | 0. 36         |
| 2  | 地層1       |             | 台形             | 0. 257                         | 0. 927                         | _                 | 0. 26        | 18.00                   | 4. 68         |
|    | <i>II</i> |             | 円弧             | _                              | _                              | _                 | 0.01         | 18.00                   | 0. 18         |
|    | 集計        | _           | _              | 0. 257                         | 0. 927                         | 0.440             | 0. 27        | _                       | 4. 86         |
| 3  | 地層1       |             | 台形             | 0. 927                         | 1. 241                         | _                 | 0. 31        | 18. 00                  | 5. 58         |
|    | II .      |             | 円弧             | _                              | _                              | _                 | 0.00         | 18.00                   | 0.00          |
|    | 集計        | <del></del> | <br>           | 0. 927                         | 1. 241                         | 0. 290            | 0. 31        | _                       | 5. 58         |
| 4  | 地層1       |             | 台形             | 1. 241                         | 1. 149                         | _                 | 0. 21        | 18.00                   | 3. 78         |
|    | <i>II</i> |             | 円弧             | _                              | _                              | _                 | 0.00         | 18.00                   | 0.00          |
|    | 集計        | —           | _<br>_         | 1. 241                         | 1. 149                         | 0. 174            | 0. 21        | _                       | 3. 78         |
| 5  | 地層1       |             | 台形             | 1. 149                         | 0. 253                         | _                 | 0.81         | 18. 00                  | 14. 58        |
|    | II .      |             | 円弧             | _                              | _                              | _                 | 0.04         | 18.00                   | 0. 72         |
|    | 集計        | _           | _              | 1. 149                         | 0. 253                         | 1. 160            | 0.85         | _                       | 15. 30        |
| 6  | 地層1       |             | 台形             | 0. 253                         | 0.000                          | _                 | 0.02         | 18.00                   | 0. 36         |
|    | 地層3       |             | 台形             | 0.000                          | 0. 107                         | _                 | 0.01         | 18.00                   | 0. 18         |
|    | <i>11</i> |             | 円弧             | _                              | _                              | _                 | 0.00         | 18.00                   | 0.00          |
|    | 集計        |             | <br>  <u> </u> | 0. 253                         | 0. 107                         | 0. 152            | 0.03         | _                       | 0. 54         |
| 7  | 地層3       |             | 台形             | 0. 107                         | 0.000                          | _                 | 0. 01        | 18. 00                  | 0. 18         |
|    | <i>II</i> |             | 円弧             | _                              | _                              | _                 | 0.00         | 18. 00                  | 0.00          |
|    | 集計        | <u> </u>    |                | 0. 107                         | 0.000                          | 0. 107            | 0. 01        | <u> </u>                | 0. 18         |



スライスの各部分の名称

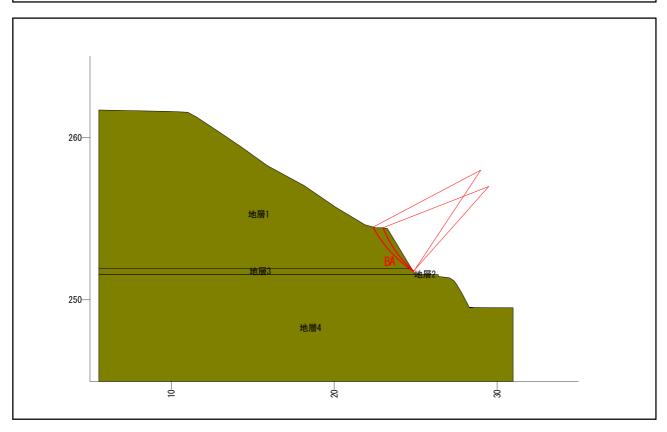
| $h_1$             | : | 左側高さ    | (m)        |
|-------------------|---|---------|------------|
| $h_2$             | : | 右側高さ    | (m)        |
| b                 | : | スライス幅   | (m)        |
| 1                 | : | すべり面長   | (m)        |
| $\theta$          | : | すべり面傾斜角 | (° )       |
| $h_{\text{w}} \\$ | : | 平均水位高   | (m)        |
| W                 | : | スライス重量  | (kN/m)     |
| u                 | : | 単位間隙水圧  | $(kN/m^2)$ |
| S                 | : | すべり抵抗力  | (kN/m)     |
| T                 | : | 滑動力     | (kN/m)     |
| N                 | : | 法線力     | (kN/m)     |

| 補強材の配置 |
|--------|
|        |
|        |
|        |
|        |
|        |

 現場名
 NO.2

 ケース名
 ケース2:1:0.6

 備考



# 安定計算結果

|      | 伍口     | <b>≑</b> 1 ₽. | 光子    | 数 値(常時)  |          |  |  |
|------|--------|---------------|-------|----------|----------|--|--|
|      | 項目     | 記号            | 単位    | 円弧A      | 円弧B      |  |  |
| 計    | 安全率    | Fs            | _     | 0.603    | 0.714    |  |  |
| 計算結果 | 計画安全率  | Fsp           | _     | 1. 200   | 1. 200   |  |  |
| 果    | 必要抑止力  | Pr            | kN/m  | 6.8      | 10. 9    |  |  |
|      | 中心座標   | X             | m     | 29. 500  | 29. 000  |  |  |
| 円弧   | 中心坐標   | Y             | m     | 257. 000 | 258. 000 |  |  |
|      | 半径     | r             | m     | 7.000    | 7. 500   |  |  |
|      | すべり抵抗力 | S             | kN/m  | 6.81     | 15. 93   |  |  |
| ١.,  | 滑動力    | Т             | kN/m  | 11. 29   | 22. 30   |  |  |
| 計算   | 法線力    | N             | kN/m  | 7. 92    | 20. 73   |  |  |
| 計算要素 | 間隙水圧   | U             | kN/m  | 0.00     | 0.00     |  |  |
|      | すべり面長  | 1             | m     | 3. 303   | 3. 746   |  |  |
|      | 面積     | A             | $m^2$ | 0.77     | 1.70     |  |  |

### 補強材自動配置の条件

補強材の自動配置を検討するにあたり、以下に諸条件を示す。

#### (1) 検討補強材の選択

| 種類    | 材料名           | 呼び径       | 削孔径<br>D(mm) | 腐食代  |
|-------|---------------|-----------|--------------|------|
| ネジ節棒鋼 | ネジ節棒鋼 (SD345) | D19 ~ D25 | 65. 0        | 考慮する |

#### (2) 自動計算範囲

| 配置   | 始点      |          | 終       | 点        | のり長    | 形式  | 備         | 考    |
|------|---------|----------|---------|----------|--------|-----|-----------|------|
| のり面  | X (m)   | Y (m)    | X (m)   | Y (m)    | (m)    | 形式  | 7月        | 4    |
| 範囲 1 | 24. 980 | 251. 560 | 23. 280 | 254. 390 | 3. 301 | 連続線 | 上から固定長=0. | 500m |

### (3) 補強材計算要素

| 項目        | 開始                 | 終了          | ピッチ   |       |  |  |
|-----------|--------------------|-------------|-------|-------|--|--|
| 施工段数      | n(段)               | 2           | 2     | 1     |  |  |
| 水平間隔      | SH(m)              | 1. 50       | 1.50  | 0. 50 |  |  |
| 縦間隔       | SV(m)              | 水平間隔 × 1.00 |       |       |  |  |
| 打設角度      | α (° )             | のり面に直角      |       |       |  |  |
| 挿入長 (削孔長) | L <sub>B</sub> (m) | 1. 50       | 6. 50 | 0. 50 |  |  |

#### (4) 補足条件

| 項目          |          | 数値          |
|-------------|----------|-------------|
| 余長          | (m)      | 0.10 m 確保   |
| 全長の丸め単位     | (m)      | 0.5 m 単位で丸め |
| 全長の最低長      | Lmin(m)  | _           |
| 不動地山への挿入最低長 | L2min(m) | _           |

### 補強材自動配置結果一覧表(常時)

補強材自動配置結果一覧表 のり面工名称: グリーンパネル 計画安全率 Fsp = 1.200 補強材 配置条件 安全率 Fs ※3 総削孔長 のり面工.\*\*4 No. 縦間隔 水平間隔 施工段数 打設角度 全長 円弧A 円弧B 備考 (施工.10m) 材料名 呼び径 寸法(mm) α (°) \*1 (m) \*2 SV(m) SH(m) n(段) 0.603)0.714 $\Sigma L_{\rm B}$  (m) ネジ節棒鋼 (SD345) D19 1.50 1.50 2 2.00 1.014 0.909  $967 \times 967 \times 40$ 24, 800 2 ネジ節榛鋼 (SD345) D19 1. 50 1.50 2 2.50 0.983  $967 \times 967 \times 40$ 31, 467 1.144 3 ネジ節榛鋼 (SD345) 1.274 D19 1. 50 1. 50 2 3.00 1.057  $967 \times 967 \times 40$ 38, 133 ネジ節棒鋼 (SD345) 4 D19 1.50 1.50 2 3.50 1.404 1.132  $967 \times 967 \times 40$ 44.800 ○ ネジ節棒鋼 (SD345) D19 1.50 1.50 1.534 1.206  $967 \times 967 \times 40$ 5 4.00 51, 467 ネジ節棒鋼 (SD345) D19 1.50 1.50 2 4.50 1.664  $967 \times 967 \times 40$ 58. 133 1.281 ネジ節棒鋼 (SD345) D19 1. 50 1. 50 5.00 1.794 1.355  $967 \times 967 \times 40$ 64, 800 8 ネジ節棒鋼 (SD345) D19 1.50 1.50 2 1.924 1.430  $967 \times 967 \times 40$ 71, 467 5, 50 ネジ節棒鋼 (SD345) 2 9 D19 1.50 1.50 6,00 2,054 1.504  $967 \times 967 \times 40$ 78, 133 ネジ節棒鋼 (SD345) 1, 50 1.50 2.184 1.578 84, 800 10 D19 6, 50  $967 \times 967 \times 40$ 11 ネジ節棒鋼 (SD345) D19 1.50 1.50 2 7.00 2.313 91, 467 1.653  $967 \times 967 \times 40$ 12 ネジ節棒鋼 (SD345) D22 1, 50 1.50 2 2,00 1.014 0 909  $967 \times 967 \times 40$ 24, 800 13 ネジ筋棒鋼 (SD345) D22 1.50 1.50 2 0.983 $967 \times 967 \times 40$ 31, 467 2, 50 1.144 ネジ節棒鋼 (SD345) D22 14 1. 50 1.50 2 3.00 1.274 1.057  $967 \times 967 \times 40$ 38. 133 ネジ節棒鋼 (SD345) 15 D22 1. 50 1.50 3.50 1.404 1.132  $967 \times 967 \times 40$ 44, 800 16 ネジ節棒鋼 (SD345) D22 1.50 1.50 2 4.00 1.534 1.206  $967 \times 967 \times 40$ 51.467 17 ネジ節棒鋼 (SD345) D22 1.50 1.50 4.50 1.664 1.281  $967 \times 967 \times 40$ 58. 133 ネジ節棒鋼 (SD345) 2 1.794 18 D22 1.50 1.50 5.00 1.355  $967 \times 967 \times 40$ 64.800 ネジ節棒鋼 (SD345) 2 19 D22 1. 50 1.50 5.50 1.924 1.430  $967 \times 967 \times 40$ 71.467 20 ネジ筋棒鋼 (SD345) 2 2,054 D22 1.50 1.50 6,00 1.504 78, 133  $967 \times 967 \times 40$ ネジ節棒鋼 (SD345) 21 D22 1.50 1.50 2 6, 50 2.184 1.578  $967 \times 967 \times 40$ 84, 800 22 ネジ筋棒鋼 (SD345) D22 1.50 1.50 2 7.00 2.313 1,653  $967 \times 967 \times 40$ 91, 467 23 ネジ節棒鋼 (SD345) D25 1.50 1.50 2 2.00 1.014 0.909  $967 \times 967 \times 40$ 24.800 24 ネジ筋棒鋼 (SD345) D25 1, 50 1, 50 2 2, 50 1.144 0.983 $967 \times 967 \times 40$ 31, 467 ネジ節棒鋼 (SD345) 25 1, 50 1, 50 1,274  $967 \times 967 \times 40$ D25 3, 00 1.057 38, 133

※1 のり面に直角に配置した場合は "-" と表示

※2 各段で補強材の全長が異なる場合、最大となる全長を表示

※3 ()は補強前安全率

<sup>※4</sup> 各段でのり面エサイズが異なる場合、最大となるのり面エサイズを表示

| 1   | 補強棒    | 才自動配置結果一覧表    | 計画安全率 | ≅ Fsp =      | 1.200         | のり面工名称: グリーンパネル |                           |                         |                 |                 |                            |                   |    |  |
|-----|--------|---------------|-------|--------------|---------------|-----------------|---------------------------|-------------------------|-----------------|-----------------|----------------------------|-------------------|----|--|
|     |        | 補強材           | 配置条件  |              |               |                 | 安全                        | 率 Fs <sup>※3</sup>      | のり面工 ※4         | 総削孔長            |                            |                   |    |  |
| No. | 登<br>録 | 材料名           | 呼び径   | 縦間隔<br>SV(m) | 水平間隔<br>SH(m) | 施工段数<br>n(段)    | 打設角度 $\alpha$ (°) $^{*1}$ | 全長<br>(m) <sup>※2</sup> | 円弧A<br>( 0.603) | 円弧B<br>( 0.714) | 寸法(mm)                     | (施工10m)<br>ΣLB(m) | 備考 |  |
| 26  |        | ネジ節棒鋼 (SD345) | D25   | 1. 50        | 1. 50         | 2               | _                         | 3. 50                   | 1. 404          | 1.132           | $967 \times 967 \times 40$ | 44. 800           |    |  |
| 27  |        | ネジ節棒鋼 (SD345) | D25   | 1. 50        | 1. 50         | 2               | _                         | 4. 00                   | 1.534           | 1.206           | $967 \times 967 \times 40$ | 51. 467           |    |  |
| 28  |        | ネジ節棒鋼 (SD345) | D25   | 1. 50        | 1. 50         | 2               | _                         | 4. 50                   | 1.664           | 1. 281          | $967 \times 967 \times 40$ | 58. 133           |    |  |
| 29  |        | ネジ節棒鋼 (SD345) | D25   | 1. 50        | 1. 50         | 2               | _                         | 5. 00                   | 1.794           | 1.355           | $967 \times 967 \times 40$ | 64. 800           |    |  |
| 30  |        | ネジ節棒鋼 (SD345) | D25   | 1. 50        | 1. 50         | 2               | _                         | 5. 50                   | 1.924           | 1.430           | $967 \times 967 \times 40$ | 71. 467           |    |  |
| 31  |        | ネジ節棒鋼 (SD345) | D25   | 1. 50        | 1. 50         | 2               | _                         | 6. 00                   | 2.054           | 1.504           | $967 \times 967 \times 40$ | 78. 133           |    |  |
| 32  |        | ネジ節棒鋼 (SD345) | D25   | 1. 50        | 1. 50         | 2               | _                         | 6. 50                   | 2. 184          | 1.578           | $967 \times 967 \times 40$ | 84. 800           |    |  |
| 33  |        | ネジ節棒鋼 (SD345) | D25   | 1. 50        | 1. 50         | 2               | _                         | 7. 00                   | 2. 313          | 1.653           | $967 \times 967 \times 40$ | 91. 467           |    |  |

※1 のり面に直角に配置した場合は "-" と表示 ※2 各段で補強材の全長が異なる場合、最大となる全長を表示

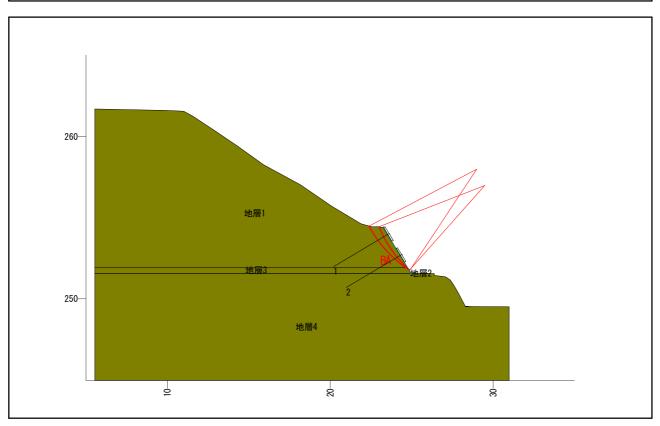
※3 ()は補強前安全率

※4 各段でのり面エサイズが異なる場合、最大となるのり面エサイズを表示

 現場名
 NO.2

 ケース名
 ケース2:1:0.6

 備考



### 補 強 材 の 規 格

| 番号  | 材料名          | 呼び径 | 単位重量<br>W(kg/m) | 補強材径<br>d(mm) | 断面積<br>As(cm²) | 腐食代  |
|-----|--------------|-----|-----------------|---------------|----------------|------|
| 材-1 | ネジ節棒鋼(SD345) | D19 | 2. 25           | 18. 1         | 2. 573         | 考慮する |

### 補強材の配置結果

| 補強材 | 規格  | 削孔径    | 配置座標    |          | 水平間隔  | 縦間隔   | 打設角度          | 全長     | 挿入長        | 配置   |
|-----|-----|--------|---------|----------|-------|-------|---------------|--------|------------|------|
| No. | 番号  | D (mm) | X (m)   | Y (m)    | SH(m) | SV(m) | $\alpha$ (° ) | L (m)  | $L_{B}(m)$ | のり面  |
| [1] | 材-1 | 65. 0  | 23. 537 | 253. 961 | 1.50  | _     | 30. 99        | 4. 000 | 3.860      | 範囲 1 |
| [2] | 材-1 | 65.0   | 24. 310 | 252. 676 | 1. 50 | 1. 50 | 30. 99        | 4. 000 | 3.860      | 範囲 1 |

### 補強材の引張り耐力の算出条件

| 項目             |     |                   | 数 値<br>(常時) | 備考  |
|----------------|-----|-------------------|-------------|---|
| 補強材の許容引張り応力度   | σsa | N/mm <sup>2</sup> | 200.0       | ネジ節棒鋼(SD345) D19                          |
| 補強材と注入材の許容付着応力 | τс  | $N/\text{mm}^2$   | 1.6         | $\sigma \text{ ck} = 24  (\text{N/mm}^2)$ |
| 周面摩擦抵抗の安全率     | Fsa | _                 | 2.00        |   |
| のり面工の低減係数      | μ   | _                 | 1.00        |   |
| 補強材の引張り力の低減係数  | λ   | _                 | 0.7         |   |
| 地山と注入材の周面摩擦抵抗  | τр  | $N/\text{mm}^2$   | 0.040       | 地層1                                       |
|                |     |                   | 0.040       | 地層2                                       |
|                |     |                   | 0.040       | 地層3                                       |
|                |     |                   | 0. 040      | 地層4                                       |

### 補強材の抵抗力の算出方法

#### (1) 許容付着力の算出

許容付着力の算出式を以下に示す。

許容付着力 ta (kN/m)は、tpa と tcaの最も小さい値のものとする。

ただし、地山と注入材の許容付着力 tpa及び、補強材と注入材の許容付着力 tca は、以下の式による。

$$tpa = \frac{\tau p \cdot \pi \cdot D}{Fsa}$$

tpa : 地山と注入材の許容付着力 (kN/m) τ p : 地山と注入材の周面摩擦抵抗 (kN/m²)

D : 削孔径 (m)

Fsa : 周面摩擦抵抗の安全率

 $tca = \tau c \cdot \pi \cdot d$ 

tca: 補強材と注入材の許容付着力 (kN/m) τc: 補強材と注入材の許容付着応力 (kN/m²)

d : 補強材径 (m)

#### (2) 補強材の許容補強材力の算出

補強材の許容補強材力の算出方法、並びに算出式を以下に示す。 許容補強材力 Tpa (kN/本)は、T1pa、T2pa、Tsaの最も小さい値のものとする。 前項で算出された ta より、「移動土塊から受ける引抜き抵抗力(T1pa)」、「不動地山から受ける引 抜き抵抗力(T2pa)」、補強材の材料による「補強材の許容引張り(Tsa)」は以下の式で求められる。

T1pa = 
$$\frac{1}{1 - \mu}$$
 ·L1 · ta

Tlpa: 移動土塊から受ける引抜き抵抗力 (kN/本)

μ : のり面工の低減係数

L1 : 移動土塊の有効定着長 (m)

 $T2pa = L2 \cdot ta$ 

T2pa: 不動地山から受ける引抜き抵抗力 (kN/本) L2 : 不動地山の有効定着長 (m)

Tsa =  $\sigma$  sa · As

Tsa : 補強材の許容引張り力 (kN/本) σsa : 補強材の許容引張り応力度 (kN/m²) As : 補強材の断面積 (m²) 以上の結果より、補強後の安定計算式を以下に示す。

Fs = 
$$\frac{\sum \{(N-U) \cdot \tan \phi + C \cdot 1\} + Sh + Ss}{\sum T}$$

Fs : 安全率

N : スライスの重力による法線力 (N=W・ $\cos\theta$ +QN) (kN/m): スライスに働く間隙水圧  $(U=u \cdot b \cdot \cos \theta)$ (kN/m)T: スライスの重力による接線力  $(T=W\cdot\sin\theta+Q_T)$ (kN/m)1 : スライスのすべり面長 (m): スライス幅 (m)(° ) φ : すべり面の内部摩擦角 C : すべり面の粘着力  $(kN/m^2)$ : スライス重量 (kN/m)(° )  $\theta$ : すべり面傾斜角 u : 単位間隙水圧  $(kN/m^2)$ Q<sub>N</sub> : 上載荷重分力(法線方向) (kN/m)Q<sub>T</sub> : 上載荷重分力(接線方向) (kN/m)Sh : 補強材による引き止め力  $(Sh=Tm \cdot cos \beta)$ (kN/m)Ss : 補強材による締め付け力  $(Ss = Tm \cdot sin \beta \cdot tan \phi) (kN/m)$ Tm : 補強材の設計引張力 (kN/m)β : 補強材設置角度 (すべり面と補強材とのなす角度)(°)

### 補強材による抵抗力の算出 (円弧A-常時)

ここでは、前項の条件、数値、および数式を用いて補強材の抵抗力を求めるものとする。

#### < 補強材 No.1 >

(1) 補強材の許容補強材力の算出 Tpa

Tlpa = 
$$\frac{1}{1 - \mu} \cdot \min(\Sigma (L1 \times tpa), \Sigma (L1 \times tca))$$

ここで、 $\mu$  =1.00 より Tlpaは計算しない。

T2pa = min(
$$\Sigma$$
(L2×tpa),  $\Sigma$ (L2×tca))

$$=$$
 14.502 (kN)

Tsa = 
$$\sigma_{sa} \cdot A_s$$
 = 200.0 × 10<sup>3</sup> × 2.573 × 10<sup>-4</sup>  
= 51.460 (kN)

μ: のり面工の低減係数

 L1 : 移動土塊の有効定着長
 (m)

 L2 : 不動地山の有効定着長
 (m)

 $\sigma$  sa : 補強材の許容引張り応力度  $(kN/m^2)$  As : 補強材の断面積  $(m^2)$ 

よって Tpa は、T2pa < Tsa より T2pa とする。

#### (2) 補強材による抵抗力の算出

前項で算出されたTpaより、補強材による引き止め力Sh、および補強材による締め付け力Ssを求める。 ただし、引き止め力Shがマイナスの場合は0.0として計算する。

Td = 
$$\lambda$$
 · Tpa = 0.7 × 14.502 = 10.151 (kN/本)

$$Tm = \frac{Td}{SH} = \frac{10.151}{1.50} = 6.767 \text{ (kN/m)}$$

Sh = 
$$Tm \cdot \cos \beta i$$
 = 6.767×cos(93.81)

= 0.000 (kN/m)

$$Ss = Tm \cdot sin \beta i \cdot tan \phi i = 6.767 \times sin(93.81) \times 0.700208$$

= 4.728 (kN/m)

Tm : 補強材の設計引張り力 (kN/m)

λ : 補強材の引張り力の低減係数

Tpa : 補強材の許容補強材力 (kN/本)  $\beta_i$  : 補強材とすべり面とのなす角度 ( $^\circ$ )  $\phi_i$  : 内部摩擦角 ( $^\circ$ ) (kN/本)

SH : 水平間隔 (m)

### 補強材による抵抗力の算出 (円弧B-常時)

ここでは、前項の条件、数値、および数式を用いて補強材の抵抗力を求めるものとする。

#### < 補強材 No.1 >

(1) 補強材の許容補強材力の算出 Tpa

T1pa = 
$$\frac{1}{1 - \mu}$$
 • min( $\Sigma$ (L1×tpa),  $\Sigma$ (L1×tca))

ここで、 $\mu$  =1.00 より Tlpaは計算しない。

T2pa = min(
$$\Sigma$$
(L2×tpa),  $\Sigma$ (L2×tca))

$$=$$
 12.865 (kN)

Tsa = 
$$\sigma_{sa} \cdot A_s$$
 = 200.0 × 10<sup>3</sup> × 2.573 × 10<sup>-4</sup>

$$=$$
 51.460 (kN)

μ : のり面工の低減係数

 L1 : 移動土塊の有効定着長
 (m)

 L2 : 不動地山の有効定着長
 (m)

 $\sigma$  sa : 補強材の許容引張り応力度  $(kN/m^2)$ 

As : 補強材の断面積 (m<sup>2</sup>)

よって Tpa は、T2pa < Tsa より T2pa とする。

#### (2) 補強材による抵抗力の算出

前項で算出されたTpaより、補強材による引き止め力Sh、および補強材による締め付け力Ssを求める。 ただし、引き止め力Shがマイナスの場合は0.0として計算する。

Td = 
$$\lambda$$
 · Tpa = 0.7 × 12.865 = 9.006 (kN/本)

$$Tm = \frac{Td}{SH} = \frac{9.006}{1.50} = 6.004 \text{ (kN/m)}$$

Sh = 
$$Tm \cdot \cos \beta i$$
 = 6.004×cos (85.03)

$$=$$
 0.520 (kN/m)

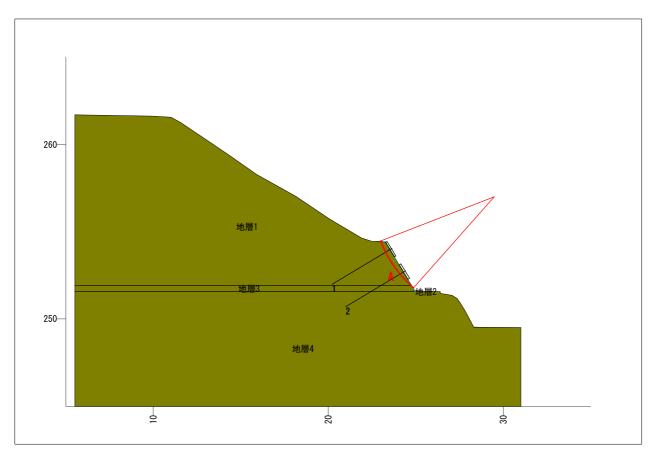
$$Ss = Tm \cdot sin \beta i \cdot tan \phi i = 6.004 \times sin(85.03) \times 0.700208$$

$$=$$
 4.188 (kN/m)

Tpa: 補強材の許容補強材力(kN/本) $\beta i$ : 補強材とすべり面とのなす角度(°) $\phi i$ : 内部摩擦角(°)Td: 1本当りの設計引張り力(kN/本)

SH : 水平間隔 (m)

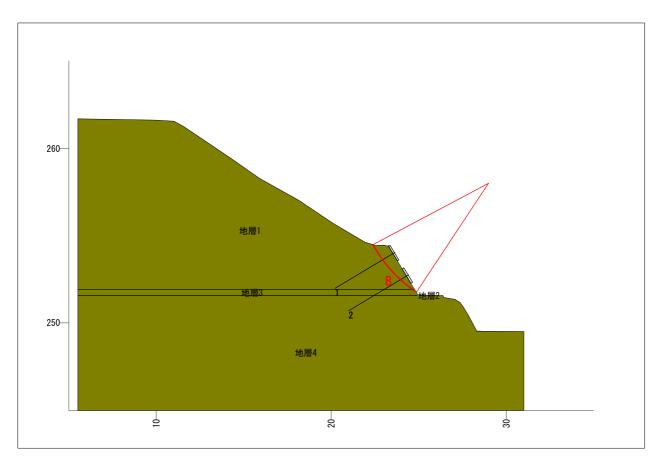
# 各補強材による抵抗力一覧表 (円弧A-常時)



| 各補強材による抵抗力一覧表 |          |                |                |               |               |              |              |              |              |  |  |
|---------------|----------|----------------|----------------|---------------|---------------|--------------|--------------|--------------|--------------|--|--|
| 補強材<br>No.    | β<br>(°) | Tlpa<br>(kN/本) | T2pa<br>(kN/本) | Tsa<br>(kN/本) | Tpa<br>(kN/本) | Td<br>(kN/本) | Tm<br>(kN/m) | Sh<br>(kN/m) | Ss<br>(kN/m) |  |  |
| [1]           | 93. 81   |                | 14. 502        | 51. 460       | 14. 502       | 10. 151      | 6. 767       | 0.000        | 4. 728       |  |  |
| [2]           | 81. 50   |                | 14. 755        | 51. 460       | 14. 755       | 10. 329      | 6. 886       | 1.018        | 4. 769       |  |  |
| 計             |          |                |                |               |               |              |              | 1.018        | 9. 497       |  |  |

※T1pa、T2pa、Tsaの囲みはTpaとして用いる値を示す。

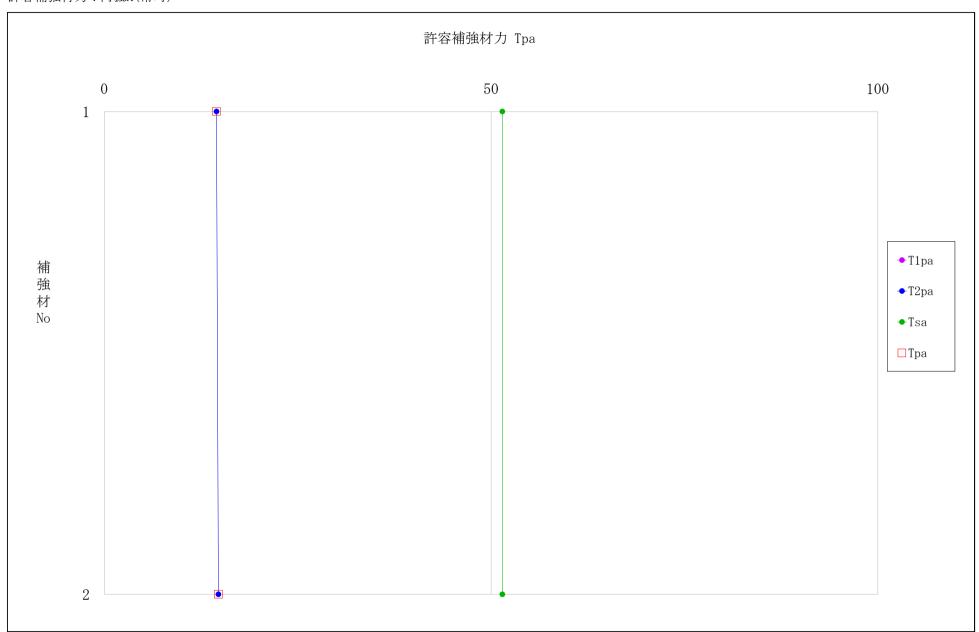
# 各補強材による抵抗力一覧表 (円弧B-常時)



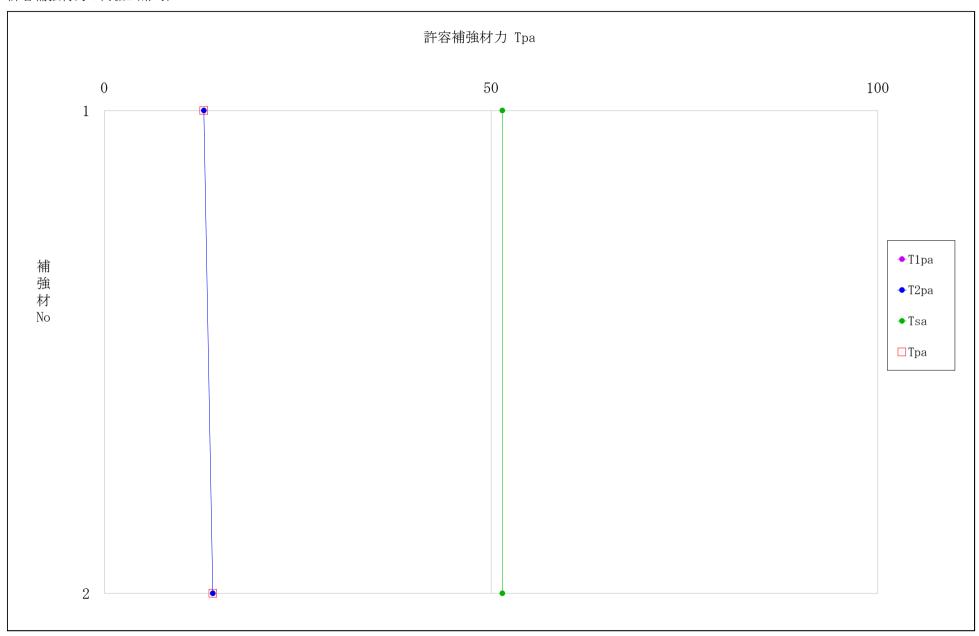
| 各補強        | 触材による     | る抵抗力一身         | 覧表             |               |               |              |              |              |              |
|------------|-----------|----------------|----------------|---------------|---------------|--------------|--------------|--------------|--------------|
| 補強材<br>No. | β<br>(° ) | T1pa<br>(kN/本) | T2pa<br>(kN/本) | Tsa<br>(kN/本) | Tpa<br>(kN/本) | Td<br>(kN/本) | Tm<br>(kN/m) | Sh<br>(kN/m) | Ss<br>(kN/m) |
| [1]        | 85. 03    |                | 12.865         | 51. 460       | 12.865        | 9.006        | 6.004        | 0. 520       | 4. 188       |
| [2]        | 73. 35    |                | 14. 036        | 51. 460       | 14. 036       | 9.825        | 6. 550       | 1.877        | 4. 394       |
| 計          |           |                |                |               |               |              |              | 2. 397       | 8. 582       |

※T1pa、T2pa、Tsaの囲みはTpaとして用いる値を示す。

許容補強材力:円弧A(常時)



許容補強材力:円弧B(常時)



# 各補強材における層ごとの挿入長 (円弧A-常時)

| 項目             |     |       | 数値   | 備考 |
|----------------|-----|-------|------|----|
| 周面摩擦抵抗の安全率     | Fsa | _     | 2.00 |    |
| 補強材と注入材の許容付着応力 | τс  | N/mm² | 1.6  |    |

補強材 No.1 削孔径 D = 65.0 (mm) 補強材径 d = 18.1 (mm)

| 層   | LB    | L1(n) | L2(n)  | τр | tpa    | tca     | L1•tpa | L1·tca  | L2•tpa  | L2·tca   |
|-----|-------|-------|--------|----|--------|---------|--------|---------|---------|----------|
| 地層1 | 3.860 | 0.309 | 3. 551 | 40 | 4. 084 | 90. 981 | 1. 262 | 28. 113 | 14. 502 | 323. 074 |
| 合 計 | 3.860 | 0.309 | 3. 551 |    |        |         | 1. 262 | 28. 113 | 14. 502 | 323. 074 |

補強材 No. 2 削孔径 D = 65.0 (mm) 補強材径 d = 18.1 (mm)

| 層   | LB     | L1(n)  | L2(n)  | τр | tpa    | tca     | L1•tpa | L1·tca  | L2•tpa  | L2·tca   |
|-----|--------|--------|--------|----|--------|---------|--------|---------|---------|----------|
| 地層1 | 1. 475 | 0. 247 | 1. 228 | 40 | 4. 084 | 90. 981 | 1. 009 | 22. 472 | 5. 015  | 111. 725 |
| 地層3 | 0. 672 | 0.000  | 0. 672 | 40 | 4. 084 | 90. 981 | 0.000  | 0.000   | 2. 744  | 61. 139  |
| 地層4 | 1. 713 | 0.000  | 1. 713 | 40 | 4. 084 | 90. 981 | 0.000  | 0.000   | 6. 996  | 155. 850 |
| 合 計 | 3.860  | 0. 247 | 3. 613 |    |        |         | 1. 009 | 22. 472 | 14. 755 | 328. 714 |

 LB : 地山の挿入長(削孔長)
 (m)

 L1 : 移動土塊の有効定着長
 (m)

L2 : 不動地山の有効定着長 (m)

τρ : 地山と注入材の周面摩擦抵抗 (kN/m²)

tpa : 地山と注入材の許容付着力 (kN/m) tpa =  $\frac{\tau p \cdot \pi \cdot D}{Fsa}$ 

tca :補強材と注入材の許容付着力 (kN/m) tca =  $\tau c \cdot \pi \cdot d$ 

# 各補強材における層ごとの挿入長 (円弧B-常時)

| 項目             |     |       | 数値   | 備考 |
|----------------|-----|-------|------|----|
| 周面摩擦抵抗の安全率     | Fsa | _     | 2.00 |    |
| 補強材と注入材の許容付着応力 | τс  | N/mm² | 1.6  |    |

補強材 No.1 削孔径 D = 65.0 (mm) 補強材径 d = 18.1 (mm)

| 層   | LB    | L1(n) | L2(n)  | τр | tpa    | tca     | L1•tpa | L1·tca  | L2•tpa  | L2•tca   |
|-----|-------|-------|--------|----|--------|---------|--------|---------|---------|----------|
| 地層1 | 3.860 | 0.710 | 3. 150 | 40 | 4. 084 | 90. 981 | 2. 900 | 64. 597 | 12. 865 | 286. 590 |
| 合 計 | 3.860 | 0.710 | 3. 150 |    |        |         | 2. 900 | 64. 597 | 12. 865 | 286. 590 |

補強材 No. 2 削孔径 D = 65.0 (mm) 補強材径 d = 18.1 (mm)

| 層   | LB     | L1(n)  | L2(n)  | τр | tpa    | tca     | L1•tpa | L1·tca  | L2•tpa  | L2•tca   |
|-----|--------|--------|--------|----|--------|---------|--------|---------|---------|----------|
| 地層1 | 1. 475 | 0. 423 | 1. 052 | 40 | 4. 084 | 90. 981 | 1. 728 | 38. 485 | 4. 296  | 95. 712  |
| 地層3 | 0.672  | 0.000  | 0. 672 | 40 | 4. 084 | 90. 981 | 0.000  | 0.000   | 2. 744  | 61. 139  |
| 地層4 | 1. 713 | 0.000  | 1. 713 | 40 | 4. 084 | 90. 981 | 0.000  | 0.000   | 6. 996  | 155. 850 |
| 合 計 | 3.860  | 0. 423 | 3. 437 |    |        |         | 1. 728 | 38. 485 | 14. 036 | 312. 701 |

 LB : 地山の挿入長(削孔長)
 (m)

 L1 : 移動土塊の有効定着長
 (m)

 L2 : 不動地山の有効定着長
 (m)

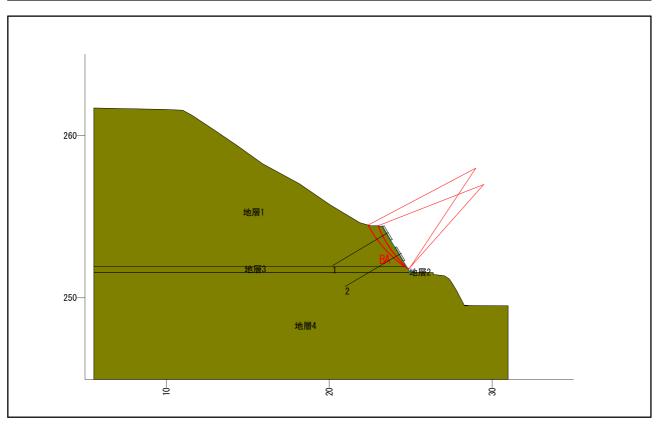
τρ : 地山と注入材の周面摩擦抵抗 (kN/m²)

tpa : 地山と注入材の許容付着力 (kN/m) tpa =  $\frac{\tau\,p\cdot\pi\cdot D}{Fsa}$  tca : 補強材と注入材の許容付着力 (kN/m) tca =  $\tau\,c\cdot\pi\cdot d$ 

 現場名
 NO.2

 ケース名
 ケース2:1:0.6

 備考



|      | 補強材配置後の安全率結果 |     |                 |            |          |  |  |
|------|--------------|-----|-----------------|------------|----------|--|--|
|      | 項目           | 記号  | 単位              | 数 値 ( 常時 ) |          |  |  |
|      | <b>以</b> 日   | 記与  | <del>早</del> 1仏 | 円弧A        | 円弧B      |  |  |
| 計    | 補強前安全率       | Fs  | _               | 0.603      | 0.714    |  |  |
| 計算結果 | 計画安全率        | Fsp | _               | 1. 200     | 1. 200   |  |  |
| 果    | 補強後安全率       | Fs  | _               | 1. 534     | 1. 206   |  |  |
|      | <br> 中心座標    | X   | m               | 29. 500    | 29. 000  |  |  |
| 円弧   | 十心性保         | Y   | m               | 257. 000   | 258. 000 |  |  |
|      | 半径           | r   | m               | 7. 000     | 7. 500   |  |  |
| 計算   | 引き止め力        | Sh  | kN/m            | 1.018      | 2. 397   |  |  |
| 計算要素 | 締め付け力        | Ss  | kN/m            | 9. 497     | 8. 582   |  |  |

施工段数: 2段

補強後安全率の算出 (円弧A)

Fs = 
$$\frac{\sum \{ (N-U) \cdot \tan \phi + C \cdot 1 \} + Sh + Ss}{\sum T}$$
  
=  $\frac{6.81 + 1.018 + 9.497}{11.29}$   
= 1.534

補強後安全率の算出 (円弧B)

Fs = 
$$\frac{\sum \{ (N-U) \cdot \tan \phi + C \cdot 1 \} + Sh + Ss}{\sum T}$$
= 
$$\frac{15.93 + 2.397 + 8.582}{22.30}$$
= 1.206

# のり面工 設置範囲別情報 (グリーンパネル)

のり面工配置諸元 のり面工に作用する補強材引張り力 T。= 10.329 (kN/本)

(円弧すべり)

|   | - / ш н |     | - У Ш = ( =     /   ( ) / ( )   ( ) |          | (111.) | ,    |                   |        |     |               | (1.4  | 4/    |        |         |
|---|---------|-----|-------------------------------------|----------|--------|------|-------------------|--------|-----|---------------|-------|-------|--------|---------|
| 範 | 判定      | 設置数 | 規格                                  | 製品寸法(mm) |        | 受圧面積 | 許容設計強度            | 補強材規格  |     |               | 間隔(m) |       | Td     |         |
| 进 | 刊足      |     |                                     | 縦 L1     | 横 L2   | 厚さ h | (m <sup>2</sup> ) | (kN)   | No. | 材料名           | 呼び径   | 水平    | 縦      | (kN/本)  |
|   | OK      | 2   | レギュラーサイズ                            | 967      | 967    | 40   | 0. 935            | 123. 0 | [1] | ネジ節棒鋼 (SD345) | D19   | 1.500 | 0.500  | 10. 151 |
|   |         |     |                                     |          |        |      |                   |        | [2] | ネジ節棒鋼 (SD345) | D19   | 1.500 | 1. 500 | 10. 329 |

# のり面工設計計算報告書

( グリーンパネル )

| 現 場 名 | NO. 2      |
|-------|------------|
| ケース名  | ケース2:1:0.6 |
| 備考    |            |

### 計 算 条 件

| 項目               | 記号          | 単 位  | 数值      |
|------------------|-------------|------|---------|
| 設計引張り力           | $T_{\rm d}$ | kN/本 | 10. 329 |
| のり面工の低減係数        | μ           | _    | 1. 00   |
| のり面工に作用する補強材引張り力 | То          | kN/本 | 10. 329 |

### のり面工の諸元

| 項目         | 記号 | 単 位            | 数值                         |
|------------|----|----------------|----------------------------|
| 規格         | _  | _              | レギュラーサイズ                   |
| 許容設計荷重     | TA | kN             | 123. 0                     |
| 受圧面積       | A  | $\mathrm{m}^2$ | 0. 935                     |
| 製品重量       | W  | kg             | 17. 5                      |
| 寸法(縦×横×厚さ) | _  | mm             | $967 \times 967 \times 40$ |

#### のり面工に作用する補強材引張り力の照査

設計引張り力  $T_d$  は、最大値 [補強材 No. 2]  $10.329 \, (kN/本)$  を使用する。 のり面工に作用する補強材引張り力  $T_o$  を照査する。

$$T_o = \mu \cdot T_d = 1.00 \times 10.329$$
  
= 10.329 (kN/本)  $\leq T_A = 123.0$  (kN/本) · · · OK

したがって、グリーンパネルレギュラーサイズを採用する。