


Rules
Total Score
$=$ Alignment Score（Average of E，F，G，H and I）+ Geo
Score + Structures Score + Flooding Score（Average of $L$ ，
M and N ）+ Utilities score + Constructability Score
（Minimum value of $\mathrm{P} \mathrm{\& Q}$ ）$=$ Total of 6 scores for 6
categories
Then if total＜or equal to－9 then should be coloured re because this represents possibility of 3 reds or 4 ambers If total is between -6 and -8 should be coloured
If total is between -3 and -5 sho

|  |  | $\begin{aligned} & \text { 를 } \\ & \text { (1) } \\ & \overrightarrow{3} \\ & \stackrel{0}{7} \end{aligned}$ |  |  |  |  | Geotechnics Geotechnics |  <br>  |  |  |  |  |  |  | $\begin{aligned} & n \\ & \frac{0}{\infty} \end{aligned}$ |  |  |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
|  |  |  |  |  |  |  |  |  | $\begin{aligned} & \frac{\pi}{0} \\ & \frac{\square}{2} \\ & \frac{0}{U} \\ & \frac{0}{3} \end{aligned}$ |  |  |  |  | $\begin{aligned} & \text {-1 } \\ & \stackrel{3}{3} \\ & \text { 言 } \\ & \stackrel{\rightharpoonup}{0} \\ & \stackrel{\rightharpoonup}{0} \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & \text {-1 } \\ & \underline{\mathrm{I}} \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & \text { D } \\ & \text { 륻 } \\ & \stackrel{y}{0} \\ & \stackrel{N}{2} \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 0 \\ & \frac{0}{3} \\ & \frac{3}{3} \\ & \stackrel{y}{2} \end{aligned}$ |
| 0 | 50 | － | － | － 2 | － | 0 | － | 0 | － | － | － | 。 | 。 | － | ${ }^{-3}$ | － |  |
| 50 | 100 | －1 | 0 | － | 0 | － | － | 0 | 0 | 0 | 0 | 。 | 。 | 2 | ${ }^{3}$ | ${ }^{-3}$ |  |
| 100 | 150 | ${ }_{-1}$ | 。 | 2 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | － | 2 | ${ }^{-3}$ | ${ }_{-3}$ |  |
| 150 | 200 | $-1$ | 。 | 2 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 2 | ${ }^{-3}$ | ${ }^{-3}$ |  |
| 200 | 250 | $-1$ | 。 | 2 | 。 | 。 | 。 | 。 | － | 。 | 。 | 。 | 。 | 2 | 3 | ${ }^{3}$ |  |
| 250 | 300 | $-1$ | 。 | 2 | 。 | － | － | 。 | 。 | 。 | 。 | － | 。 | 2 | 3 | ${ }^{-3}$ |  |
| 300 | 350 | $-1$ | 。 | 2 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | － | ， | 。 | 2 | ${ }^{3}$ | ${ }^{3}$ |  |
| 350 | 400 | － 1 | 。 | 2 | 。 | 。 | 。 | － | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 2 | 3 | ${ }^{-3}$ | setion． |
| 400 | 450 | －1 | 。 | －2 | 。 | 。 | 。 | 。 | 0 | 。 | 。 | 。 | 。 | 2 | ${ }^{-3}$ | 3 |  |
| 450 | 500 | $-1$ | 。 | 2 | 。 | － | － | 。 | 。 | 。 | 。 | ${ }^{-1}$ | 。 | 2 | 4 | 4 |  |
| 500 | 550 | － 1 | 。 | 2 | 。 | 。 | 。 | － | 。 | － | 。 | 。 | 。 | 2 | ${ }^{3}$ | ${ }_{3}$ |  |
| 550 | 600 | ${ }_{-1}$ | 。 | 2 | 。 | 。 | 。 | $\bigcirc$ | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 2 | 3 | 3 | petan |
| 600 | 650 | ${ }_{-1}$ | 0 | $=$ | 0 | 。 | － | 。 | － | 。 | 。 | － | 。 | 2 | 4 | 4 | Beal |
| 650 | 700 | ${ }_{-1}$ | 。 | ， | 。 | － | 。 | － | 。 | － | 。 | ${ }_{-1}$ | 。 | 2 | 4 | 4 |  |
| 700 | 750 | ${ }_{-1}$ | 。 | 2 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | － | 。 | 2 | 4 | 4 |  |
| 750 | 800 | ${ }_{-1}$ | 。 | 2 | 。 | 。 | 。 | － | 。 | 。 | 。 | 1 | 。 | 2 | 4 | 4 |  |
| 800 | 850 | ${ }_{-1}$ | 0 | 2 | 0 | $\bigcirc$ | － | 。 | 。 | $\bigcirc$ | 。 | － | 。 | 2 | 4 | 4 |  |
| 850 | 900 | $\pm$ | 。 | 2 | 。 | 。 | － | － | 。 | 。 | 。 | ${ }_{-1}$ | 。 | 2 | 4 | 4 |  |
| 900 | 950 | － | 。 | － 2 | 。 | 。 | 。 | － | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 2 | 3 | ${ }^{-3}$ |  |
| 950 | 1000 | ${ }_{-1}$ | 。 | 2 | － | － | 。 | － | 。 | － | － | 。 | 。 | 2 | ${ }^{3}$ | 3 | Sen |
| 1000 | 1050 | ${ }_{-1}$ | 。 | 2 | 。 | 。 | － | － | － | － | 。 | 。 | 。 | 2 | ${ }^{3}$ | ${ }^{-3}$ | Peed |
| 1050 | 1100 | ${ }_{-1}$ | 。 | 2 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 2 | ${ }^{-3}$ | ${ }_{3}$ |  |
| 1100 | 1150 | ${ }_{-1}$ | － | 2 | 。 | 。 | 。 | － | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 2 | 3 | 3 |  |
| 1150 | 1200 | － 1 | － 1 | 2 | 0 | $\bigcirc$ | － | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | 。 | 。 | 。 | 2 | 3 | 3 | Sen el |
| 1200 | 1250 | ${ }_{-1}$ | ${ }_{-1}$ | 2 | 。 | 。 | 。 | $\bigcirc$ | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 2 | 3 | 3 |  |
| 1250 | 1300 | ${ }_{-1}$ | $-1$ | 2 | 。 | 。 | 。 | － | 0 | 0 | 。 | 。 | 。 | 2 | － | ${ }^{-3}$ | Sex |
| 1300 | 1350 | － 1 | － 1 | 2 | 。 | 。 | 。 | 0 | 。 | 。 | 。 | 2 | 。 | 2 | － | 5 | 273 mm diameter SGN high pressure gas main crosses alignment at this point．Proposed road level approximately 5 m higher than existing． |
| 1350 | 1400 | － | ${ }_{-1}$ | 2 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 2 | ${ }^{3}$ | 3 |  |
| 1400 | 1450 | － 1 | －1 | － | 0 | 0 | 0 | － | 0 | 0 | 0 | 。 | 。 | － | 3 | ${ }^{3}$ |  |
| 1450 | 1500 | ${ }_{-1}$ | ${ }_{-1}$ | 2 | 。 | $\bigcirc$ | － | 0 | 。 | 。 | 。 | 。 | 0 | 2 | ${ }^{3}$ | 3 |  |
| 1500 | 1550 | ${ }_{-1}$ | －2 | 2 | 。 | 。 | ， | － | 。 | － | 。 | 。 | 。 | 2 | 4 | 4 |  |
| 1550 | 1600 | $-1$ | 2 | 2 | 。 | － | ． | $\bigcirc$ | 。 | － | － | 。 | 。 | 2 | 4 | 4 |  |
| 1600 | 1650 | ${ }_{-1}$ | 2 | 2 | 。 | － | － | $\bigcirc$ | － | 。 | 。 | 。 | 。 | 2 | 4 | 4 |  |
| 1650 | 1700 | ${ }_{-1}$ | $-2$ | 2 | 。 | 。 | － | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 2 | 4 | 4 | Combition mode |
| 1700 | 1750 | ${ }_{-1}$ | 2 | 2 | 。 | 。 | ${ }_{-}$ | 0 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 2 | 4 | 4 | coicle |
| 1750 | 1800 | ${ }_{-1}$ | －2 | 2 | 。 | 。 | ${ }_{-}$ | 0 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 2 | 4 | 4 |  |
| 1800 | 1850 | － 1 | － | 2 | 。 | 。 | － | 。 | 0 | － | － | － | 。 | － | 5 | －5 | Bendiness and Disruption for construction due to online section，large embankment leading to increase in geo impact． |
| 1850 | 1900 | － 1 | － | 2 | 。 | 。 | 2 | － | 0 | － | － | ． | 0 | 2 | － | ． | Bendiness and Disruption for construction due to online section，large embankment leading to increase in geo impact． |
| 1900 | 1950 | －1 | － | $=$ | － | 。 | － | － | 0 | － | 0 | 。 | 。 | － | － | － | Bendiness and Disruption for construction due to online section，large embankment leading to increase in geo impact． |
| 1950 | 2000 | － | － | $=$ | 。 | － | .$^{-1}$ | 。 | 0 | － | 0 | 0 | 。 | － | 4 | 4 | endiness and Disruption for construction due to online section， impact． |
| 2000 | 2050 | $\pm$ | － | 2 | 。 | $\bigcirc$ | － | 0 | 0 | 0 | 。 | 。 | 1 | － 1 | 3 | 3 |  |
| 2050 | 2100 | $-1$ | － 1 | 2 | － | $\bigcirc$ | － | － | $\bigcirc$ | 0 | 0 | $\bigcirc$ | 1 | － 1 | 3 | 3 | Construction moved off existing alignment improving access and disruption，impact on ground rated as slight． |
| 2100 | 2150 | － | － | 2 | － | － | － | － | 0 | － | 。 | 。 | － | 1 | 2 | －2 |  |
| 2150 | 2200 | $-1$ | ${ }_{-}$ | 2 | － | － | 。 | － | － | － | 。 | － | － | － | 2 | 2 |  |
| 2200 | 2250 | ${ }_{-1}$ | －2 | 2 | 。 | 。 | ${ }_{-1}$ | － | 0 | 0 | 。 | 。 | － 1 | － | －3 | 3 | Large cutting in rock（up to 22 m deep）－potential to be a deeper cutting at 2 nd fix if vertical alignment lowered between ch 1000 and 2000 m to suit online construction． |
| 2250 | 2300 | ${ }_{-1}$ | － | 2 | 。 | 0 | ${ }_{-1}$ | 0 | $\bigcirc$ | 0 | 0 | － | 1 | － | 3 | 3 | Large cutting in rock（up to 22 m deep）－potential to be a deeper cutting at 2 nd fix if vertical alignment lowered deeper cutting at 2 nd fix if vertical alignment lowered betweench 1000 and 2000 m to suit online construction． |
| 2300 | 2350 | － | － | － | 。 | 。 | － | 。 | 。 | 0 | 。 | 。 | － | － | ${ }_{4}$ | ${ }^{+}$ | Large cutting in rock（up to 22 m deep）－potential to be a deeper cutting at 2nd fix if vertical alignment lowered between ch 1000 and 2000 m to suit online construction． |
| 2350 | 2400 | － 1 | 3 | － | － | － | 2 | 0 | 0 | 0 | 。 | － | 1 | － 1 | 4 | 4 | Large cutting in rock（up to 22 m deep）－potential to be a deeper cutting at 2nd fix if vertical alignment lowered between ch 1000 and 2000 m to suit online construction． between 1000 and 2000 to sult onlne constructon |
| 2400 | 2450 | ${ }_{-1}$ | ${ }^{3}$ | 2 | 。 | － | 2 | － | 0 | 0 | 。 | 0 | 1 | － | 4 | 4 | arge cutting in rock（up to 22 m deep）－potential to be a deeper cutting at 2nd fix if vertical alignment lowered between ch 1000 and 2000 m to suit online construction en 1000 and 2000 m to suit onilne construction． |
| 2450 | 2500 | － 1 | － 3 | 2 | － | － | － 2 | 0 | 0 | 0 | 。 | － | 1 | － 1 | 4 | 4 | arge cutting in rock（up to 22 m deep）－potential to be a deeper cutting at 2nd fix if vertical alignment lowered between ch 1000 and 2000 m to suit online construction． between 1000 and 2000 to sult onine construction |
| 2500 | 2550 | － | － | 2 | － | － | － | － | － | 0 | 。 | － | 1 | － 1 | 4 | 4 | Large cutting in rock（up to 22 m deep）－potential to be a deeper cutting at 2nd fix if vertical allignment lowered between ch 1000 and 2000 m to suit online construction． etween ch 1000 and 2000 to sut onine construction． |
| 2550 | 2600 | ${ }_{-1}$ | －2 | 2 | 。 | 。 | 2 | 。 | 0 | 0 | 。 | 。 | － | － | 4 | 4 | arge cutting in rock（up to 22 m deep）－potential to be a deeper cutting at 2 nd fix if vertical alignment lowered between ch 1000 and 2000 m to suit online construction． |
| 2600 | 2650 | ${ }_{-1}$ | 2 | 2 | $\bigcirc$ | － | － 1 | $\bigcirc$ | 0 | $\bigcirc$ | 。 | $\bigcirc$ | － 1 | － 1 | 3 | ${ }^{-3}$ | Large cutting in rock（up to 22 m deep）－potential to be a deeper cutting at 2 nd fix if vertical alignment lowered deeper cutting at 2nd fix if vertical alignment lowered between ch 1000 and 2000 m to suit online construction． |
| 2650 | 2700 | ${ }_{-1}$ | $-1$ | 2 | 0 | － | － | － | － | 0 | － | 0 | － | － | 2 | －2 |  |
| 2700 | 2750 | － | － | 2 | － | － | － | 0 | 0 | 0 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | 1 | 2 | － |  |
| 2750 | 2800 | $\pm$ | ${ }^{-1}$ | 2 | － | － | 。 | － | 。 | － | 。 | 。 | － | － | －2 | －2 |  |
| 2800 | 2850 | － | － 1 | － 2 | － | 0 | － | － | 。 | － | 0 | 。 | － | ． | 4 | 4 |  |
| 2850 | 2900 | ${ }_{-1}$ | ${ }^{-1}$ | 2 | 。 | 。 | 2 | 。 | 0 | 0 | － | － | ． | － | 4 | 4 |  |
| 2900 | 2950 | ${ }_{-1}$ | ${ }^{-1}$ | － | 。 | 。 | －2 | 。 | 。 | － | － | － | ． | － | 4 | 4 |  |
| 2950 | 3000 | ${ }^{-1}$ |  | 2 | － | － | 2 | 。 | 0 | $\bigcirc$ | － | － | ． | － 1 | 4 | 4 |  |
| 3000 | 3050 |  |  | 2 | 。 | 。 |  | 。 | 。 | 。 | － | 。 | － | － | 4 | 4 |  |




| 10950 | 11000 | －1 | 0 | 2 | 0 | － | －1 | 0 | 0 | 0 | 0 | － | － | 2 | 4 | 4 | Compressible soils combined with disruption due to online construction． |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 11000 | 11050 | － | 0 | ： 2 | 。 | 0 | －1 | 。 | 0 | 0 | 0 | 0 | 。 | 2 | 4 | 4 | Compessile solis combined with disurution due toonline |
| 11050 | 11100 | ${ }_{-1}$ | ${ }_{-1}$ | 2 | 。 | 。 | － 1 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 2 | 4 | 4 |  |
| 11100 | 11150 | －1 | －1 | 2 | 0 | 。 | －1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 2 | 4 | 4 | Compessili solis combined with disruptoon due to online |
| 11150 | 11200 | －1 | －1 | 2 | 。 | 。 | －1 | 0 | 。 | 。 | 0 | － | 0 | 2 | 4 | 4 | Compersilie sols sombined wwith disurvion due to online |
| 11200 | 11250 | $-1$ | ${ }_{-1}$ | 2 | 。 | 。 | －1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 。 | 0 | 2 | 4 | 4 | Compessile sols sombined with disurution due to oonime |
| 11250 | 11300 | ${ }_{-1}$ | ${ }_{-1}$ | － | 。 | 。 | － | 0 | 0 | 。 | 。 | 0 | 。 | 2 | 4 | 4 | Compessile sols sombined whtd disrupton due to onilioe |
| 11300 | 11350 | ${ }_{-1}$ | ${ }_{-1}$ | 2 | 。 | 。 | －1 | 。 | 。 | 0 | 。 | 。 | 。 | －2 | 4 | 4 | Compessili solis sombined with disurution due toonline |
| 11350 | 11400 | －1 | 。 | － | 0 | 。 | －1 | 0 | 0 | 0 | 。 | $\bigcirc$ | 。 | 2 | 4 | 4 | Compresili solis combined with disruption due to oonine |
| 11400 | 11450 | ${ }_{-1}$ | 。 | 2 | 。 | 。 | － | 0 | 0 | 。 | 。 | 。 | 。 | 2 | 4 | 4 | Compessilie sols sombined with disrupiono due to online |
| 11450 | 11500 | －1 | 0 | －2 | 。 | 。 | － | 0 | 0 | 0 | 0 | 。 | 0 | － 2 | 4 | 4 | Compessile solis combined with disurution due toonline |
| 11500 | 11550 | ${ }_{-1}$ | 。 | － | 。 | 。 | －1 | 0 | 。 | 。 | － | 。 | 0 | 2 | 4 | 4 | Compessile sols sombined with disrupiono due to online |
| 11550 | 11600 | ${ }^{-1}$ | 。 | －2 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 2 | ${ }^{-3}$ | ${ }^{-3}$ | Beendines，disurution due to online constraction． |
| 11600 | 11650 | － | 。 | －2 | 。 | 。 | 。 | 。 | － | － | － | 。 | 。 | 2 | ${ }^{-3}$ | ${ }^{-3}$ | Bendiness，disuruiton due to online constraction． |
| 11650 | 11700 | －1 | 。 | －2 | 。 | 。 | － | － | 0 | 。 | － | 。 | 。 | －2 | ${ }^{-3}$ | －3 | Bendines，disurution due to online costruction． |
| 11700 | 11750 | －1 | 。 | －2 | 。 | － | 。 | 。 | 。 | － | － | 。 | 0 | 2 | ${ }^{-3}$ | ${ }^{-3}$ | Bendiness，discupution due e oonline construction． |
| 11750 | 11800 | ${ }_{-1}$ | 。 | 2 | 。 | 。 | － | 0 | 。 | 。 | 。 | －2 | 。 | 2 | － | － 5 | 275 Kv SSE line crossing．Pylon within 100 m of alignment at ch 11750. |
| 11800 | 11850 | ${ }_{-1}$ | 。 | －2 | 0 | 。 | 。 | 0 | 0 | 。 | 。 | － | 。 | 2 | ${ }_{5}$ | － |  |
| 11850 | 11900 | －1 | 。 | 2 | 。 | 。 | 。 | 0 | 。 | 。 | 。 | 2 | 。 | 2 | － | － | 275 Kv SSE line crossing．Pylon within 100 m of alignment at ch 11750. |
| 11900 | 11950 | － | 。 | 2 | 。 | 。 | － | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 。 | 2 | ${ }^{-3}$ | ${ }^{-3}$ |  |
| 11950 | 12000 | ${ }_{-1}$ | 。 | $-2$ | 。 | 。 | － | 0 | 0 | 0 | 。 | － | 。 | 2 | 4 | 4 | Distribution Mains cossings． |
| 12000 | 12050 | ${ }_{-1}$ | 。 | －2 | 。 | 。 | $\bigcirc$ | 0 | 。 | － | － | ${ }_{-1}$ | 。 | 2 | 4 | 4 | Distribution Manans cosising． |
| 12050 | 12100 | －1 | 0 | －2 | 0 | － | 。 | － | 0 | 0 | 0 | －1 | 0 | 2 | 4 | 4 | Distribution Mains cososings． |
| 12100 | 12150 | ${ }_{-1}$ | 。 | －2 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | － 1 | 。 | 2 | 4 | 4 | Distribution Manas cosising． |
| 12150 | 12200 | －1 | 。 | －2 | 。 | 。 | 。 | 0 | 0 | 0 | 。 | －1 | 。 | 2 | 4 | 4 | Distribution Mans scossings． |
| 12200 | 12250 | ${ }_{-1}$ | 。 | $-2$ | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | － 2 | 。 | 2 | － | － | Smalt teament works combined with bendiness and |
| 12250 | 12300 | ${ }_{-1}$ | 。 | －2 | 。 | 。 | － | 0 | 。 | 0 | 。 | － 1 | 0 | 2 | 4 | 4 | Distrivution Manas cososings． |
| 12300 | 12350 | －1 | 。 | －2 | 。 | 。 | － | 0 | － | 0 | 。 | ${ }_{-1}$ | 0 | 2 | 4 | 4 | Distribution Mains cossings． |
| 12350 | 12400 | －1 | 。 | $-2$ | 。 | 。 | 。 | 0 | 0 | 0 | 。 | － | 。 | － 2 | 4 | 4 | Distribution Mains cossinge． |
| 12400 | 12450 | － 1 | 。 | － 2 | 。 | 。 | 。 | 0 | 。 | 。 | 。 | － | 。 | 2 | 4 | 4 | Ostrituriton Mains cossings． |
| 12450 | 12500 | ${ }_{-1}$ | －1 | －2 | 。 | 。 | 。 | － | 。 | － | 。 | ${ }_{-1}$ | 。 | － | 4 | 4 | Ostribution Mains cossings． |
| 12500 | 12550 | ${ }_{-1}$ | － 1 | － 2 | 。 | 0 | 。 | － | 。 | 0 | 。 | $-1$ | 。 | 2 | 4 | 4 | Distribution Mains cososings． |
| 12550 | 12600 | ${ }_{-1}$ | ${ }_{-1}$ | ${ }_{-2}$ | 。 | 。 | 。 | －1 | 。 | 0 | 。 | $-1$ | 。 | 2 | － | － | Small cuvert combline w wht bendiness and disuppion． |
| 12600 | 12650 | ${ }_{-1}$ | 。 | 2 | 。 | 。 | 。 | 0 | 。 | 。 | 。 | － | 。 | 2 | 4 | 4 | Ostribution Mans cossinges． |
| 12650 | 12700 | ${ }^{-1}$ | 。 | －2 | 。 | 。 | － | － | 。 | － | 。 | － 1 | 。 | 2 | 4 | 4 | Distribution Manas corsins |
| 12700 | 12750 | ${ }^{-1}$ | 0 | $-2$ | 0 | 0 | 。 | 0 | 0 | 0 | 0 | － | 。 | － 2 | 4 | 4 | Ostrituriton Manas cossinges． |
| 12750 | 12800 |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |



Rules
Total Score
$=$ Alignment Score（Average of E，F，G，H and I）+ Geo
Score + Structures Score + Flooding Score（Average of L
M and N ）+ Utilities score + Constructability Score
（Minimum value of $\mathrm{P} \mathrm{\& Q}$ ）$=$ Total of 6 scores for 6
categories
Then if total＜or equal to－9 then should be coloured re because this represents possibility of 3 reds or 4 ambers If total is between -6 and -8 should be coloured
If total is between -3 and -5 sho

|  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  | $\begin{aligned} & \tilde{0} \\ & \frac{0}{\sigma} \end{aligned}$ |  |  |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
|  |  |  |  |  |  |  |  | $\qquad$ |  |  |  | $c$ 部 管 |  |  | $\begin{aligned} & \text {-1 } \\ & \underline{\mathrm{D}} \end{aligned}$ |  |  |
| 0 | 50 | － | － | － | － | － | － | 。 | － | － | 。 | 。 | 。 | － | 3 | 3 |  |
| 50 | 100 | － | － | 2 | 。 | －1 | 。 | － | － | － | － | － | 。 | 2 | ${ }_{3}$ | ${ }^{-3}$ |  |
| 100 | 150 | ${ }^{-1}$ | － | 2 | 。 | － 1 | － | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 2 | ${ }^{-3}$ | ${ }^{-3}$ | Peendes sad dismprion to |
| 150 | 200 | － | 0 | － | 。 | － 1 | － | － | 0 | $\bigcirc$ | － | － | 。 | 2 | ${ }^{-3}$ | ${ }^{-3}$ |  |
| 200 | 250 | ${ }_{-1}$ | 。 | 2 | 。 | － 1 | － | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 2 | －3 | ${ }^{3}$ |  |
| 250 | 300 | $-1$ | 。 | － | － | －1 | － | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 2 | ${ }^{3}$ | ${ }^{-3}$ |  |
| 300 | 350 | － | 0 | 2 | 。 | － | － | 0 | 0 | － | － | 。 | 。 | － | ${ }^{3}$ | －3 |  |
| 350 | 400 | － 1 | 。 | 2 | 。 | $-1$ | 。 | 。 | 。 | 。 | － | － | 。 | 2 | 3 | ${ }^{-3}$ |  |
| 400 | 450 | ${ }_{-1}$ | － | 2 | 。 | .$^{1}$ | 。 | 。 | － | － | － | 。 | 。 | 2 | ${ }^{3}$ | ${ }^{3}$ | section． |
| 450 | 500 | $-1$ | 。 | 2 | 。 | － 1 | 。 | 。 | 。 | 。 | － | － 1 | 。 | －2 | 4 | 4 |  |
| 500 | 550 | ${ }^{-1}$ | 0 | 2 | － | ${ }_{-}$ | － | 0 | 。 | － | － | 。 | 。 | 2 | ${ }^{-3}$ | ${ }_{3}$ |  |
| 550 | 600 | ${ }_{-1}$ | 。 | 2 | ， | ${ }_{-1}$ | 。 | 。 | 。 | 。 | － | 。 | 0 | 2 | 3 | ${ }_{3}$ |  |
| 600 | 650 | －1 | 。 | 2 | 。 | － 1 | 。 | 。 | 0 | 。 | － | － 1 | 。 | 2 | 4 | 4 | Sex |
| 650 | 700 | － | 。 | 2 | 。 | － | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | － 1 | 。 | 2 | 4 | 4 | Iten |
| 700 | 750 | ${ }_{-1}$ | 0 | 2 | 。 | ${ }^{-1}$ | － | 。 | 。 | 0 | 。 | － 1 | 。 | － | 4 | 4 |  |
| 750 | 800 | ${ }_{-1}$ | 。 | 2 | 。 | －1 | － | 。 | 。 | 。 | 0 | ${ }_{-1}$ | 。 | 2 | 4 | 4 |  |
| 800 | 850 | $-1$ | 。 | $=$ | 。 | － 1 | 。 | 。 | － | 。 | － | － 1 | 。 | 2 | 4 | 4 |  |
| 850 | 900 | － | 0 | － | $\bigcirc$ | ${ }_{-1}$ | $\bigcirc$ | 0 | 0 | － | $\bigcirc$ | － 1 | 0 | 2 | 4 | 4 |  |
| 900 | 950 | ${ }_{-1}$ | 。 | $=$ | 。 | ${ }_{-1}$ | － | 。 | 。 | － | － | － | 。 | 2 | 3 | ${ }^{-3}$ |  |
| 950 | 1000 | －1 | 0 | 2 | － | ${ }^{-1}$ | － | － | 。 | － | － | － | 。 | 2 | 3 | ${ }^{3}$ |  |
| 1000 | 1050 | － | 。 | 2 | 0 | － 1 | － | 。 | 。 | － | － | － | 。 | 2 | 3 | ${ }^{3}$ |  |
| 1050 | 1100 | ${ }_{-1}$ | 0 | 2 | 。 | － 1 | 。 | 0 | 。 | $\bigcirc$ | 。 | － | 。 | 2 | 3 | 3 |  |
| 1100 | 1150 | ${ }_{-1}$ | ${ }_{-1}$ | 2 | 。 | ${ }_{-1}$ | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 2 | 3 | ${ }^{3}$ |  |
| 1150 | 1200 | － | ${ }_{1}$ | 2 | － | －1 | － | 。 | － | － | 。 | $\bigcirc$ | 。 | 2 | 3 | 3 | Seedines sadisispupion forconl |
| 1200 | 1250 | － 1 | － 1 | － | $\bigcirc$ | ${ }_{-1}$ | 0 | 0 | 0 | 0 | － | $\bigcirc$ | 0 | 2 | 3 | 3 |  |
| 1250 | 1300 | － | － | － | 0 | － 1 | － | 0 | － | － | 0 | － | 。 | 2 | － | ${ }^{-3}$ |  |
| 1300 | 1350 | － | － 1 | － 2 | － | ${ }_{-1}$ | － | － | － | 。 | － | －2 | 0 | － | ${ }_{-5}$ | ${ }_{-5}$ | alignment at this point．Proposed road level approximately 5 m higher than existing． |
| 1350 | 1400 | ${ }_{-1}$ | ${ }_{-1}$ | 2 | ． | ． 1 | 。 | 。 | 。 | 。 | － | 。 | 。 | 2 | 3 | ${ }^{3}$ | 边 |
| 1400 | 1450 | $-1$ | $-1$ | 2 | 0 | － 1 | － | 。 | － | － | 。 | － | 。 | 2 | 3 | 3 |  |
| 1450 | 1500 | － | － | 2 | $\bigcirc$ | ${ }_{-1}$ | ${ }_{-1}$ | 0 | 0 | 0 | $\bigcirc$ | － | 0 | 2 | 4 | 4 |  |
| 1500 | 1550 | ${ }_{-1}$ | －2 | 2 | 。 | 1 | 1 | 0 | 。 | 0 | $\bigcirc$ | 。 | 。 | 2 | 4 | 4 |  |
| 1550 | 1600 | ${ }_{-1}$ | －2 | 2 | 。 | － | － | 。 | 。 | 。 | 。 | － | 。 | 2 | 4 | 4 |  |
| 1600 | 1650 | － | －2 | 2 | 0 | － 1 | － | 。 | 。 | 。 | 。 | $\bigcirc$ | 。 | 2 | 4 | 4 |  |
| 1650 | 1700 | － | $-2$ | $=2$ | 。 | ${ }_{-1}$ | － | 0 | 0 | － | 0 | － | 。 | 2 | 4 | 4 | Comber |
| 1700 | 1750 | ${ }_{-1}$ | 2 | 2 | 。 | ${ }^{-1}$ | －1 | 。 | 。 | － | 。 | － | 。 | 2 | 4 | 4 | comer |
| 1750 | 1800 | $-1$ | －2 | － | 0 | － 1 | － | 0 | 0 | 。 | 0 | 。 | 0 | 2 | 4 | 4 | Comer |
| 1800 | 1850 | ${ }_{-}$ | 2 | $\stackrel{2}{2}$ | 0 | 1 | ${ }_{-1}$ | 。 | 。 | 。 | － | 0 | 。 | 2 | 4 | 4 |  |
| 1850 | 1900 | － | $-2$ | $=$ | － | ${ }^{-1}$ | － | － | 。 | － | － | － | 。 | －2 | 4 | 4 |  |
| 1900 | 1950 | ${ }_{-1}$ | 2 | 2 | 。 | .$^{1}$ | ${ }_{-1}$ | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 2 | 4 | 4 |  |
| 1950 | 2000 | － 1 | 2 | 2 | 0 | － 1 | － | 。 | 。 | 0 | － | 0 | 0 | 2 | 4 | 4 |  |
| 2000 | 2050 | ${ }_{-1}$ | 2 | 2 | 0 | ${ }_{-1}$ | － | 0 | － | － | 。 | ． | 1 | － 1 | 2 | ． |  |
| 2050 | 2100 | ${ }_{-1}$ | ${ }_{-1}$ | 2 | － | ${ }_{-}$ | 。 | － | 0 | － | － | － | 1 | － | 2 | 2 |  |
| 2100 | 2150 | ${ }^{-1}$ | － | 2 | $\bigcirc$ | － | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | 0 | 。 | 。 | － | 1 | 1 | 2 | 2 |  |
| 2150 | 2200 | ${ }_{-1}$ | － | 2 | － | .$^{1}$ | － | － | － | $\bigcirc$ | 0 | － | 1 | － | 3 | 3 | Offline construction．Large cutting in rock（up to 22 m deep） potential to be a deeper cutting at 2 nd fix if vertical alignment lowered between ch 1000 and 2000 m to suit online construction． |
| 2200 | 2250 | － | 2 | － | － | 1 | 1 | － | 0 | 0 | 0 | $\bigcirc$ | 1 | － | 3 | 3 | Offline construction．Large cutting in rock（up to 22 m deep） potential to be a deeper cutting at 2 nd fix if vertical alignment lowered between ch 1000 and 2000 m to suit online construction． |
| 2250 | 2300 | － | 2 | －2 | 。 | － | 2 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | I | － | 4 | 4 |  |
| 2300 | 2350 | ${ }_{-1}$ | ${ }^{3}$ | 2 | 。 | ${ }^{-1}$ | 2 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 1 | － 1 | 4 | 4 | offline construction．Large cutting in rock（up to 22 m deep） potential to be a deeper cutting at 2 nd fix if vertical alignment lowered between ch 1000 and 2000 m to suit online construction． |
| 2350 | 2400 | ${ }_{-1}$ |  |  | － | － 1 | 2 |  |  | － |  | 。 | － 1 | $-1$ | 4 | 4 | Offline construction．Large cutting in rock（up to 22 m deep） potential to be a deeper cutting at 2 nd fix if vertical alignment lowered between ch 1000 and 2000 m to suit online construction． |
| 2400 | 2450 | － | ${ }^{-3}$ | － 2 | － | ${ }^{1}$ | 2 | － | 0 | 0 | － | － | 1 | ． | 4 | 4 | offiline construction．Large cutting in rock（up to 22 m deep） potential to be a deeper cutting at 2 nd fix if vertical alignment lowered between ch 1000 and 2000 m to suit online construction． |
| 2450 | 2500 | － | ${ }^{3}$ | 2 | － | ${ }^{-1}$ | ${ }_{-2}$ |  | 。 | ． |  | ， | ， |  | 4 | － 4 |  |
| 2500 | 2550 | ${ }_{-1}$ | － | 2 | 。 | ${ }_{-1}$ | 2 | － | － | － | － | － | － 1 | － | 4 | 4 |  |
| 2550 | 2600 | ${ }_{-1}$ | 3 | －2 | － | $\ldots$ | － | － | 0 | $\bigcirc$ | 。 | 。 | 1 | － | ${ }_{3}$ | ${ }_{-3}$ |  |
| 2600 | 2650 | －1 | －2 | 2 | 。 | ${ }_{-1}$ | － | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | － | － | ${ }^{3}$ | 3 |  |
| 2650 | 2700 | ${ }_{-1}$ | － | － | $\bigcirc$ | － | － 1 | － | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | 1 | － | ${ }^{3}$ | ${ }^{-3}$ |  |
| 2700 | 2750 | － | －-1 | 2 | 。 | － | － | 。 | － | － | － | － | － | － | －2 | 2 |  |
| 2750 | 2800 | ${ }^{-1}$ | ${ }^{-1}$ | 2 | 。 | ${ }_{-}$ | － | － | 。 | 。 | － | 。 | － | 1 | 2 | 2 |  |
| 2800 | 2850 | ${ }_{-}$ | $-1$ | 2 | － | ${ }_{-}$ | － | 2 | － | － | － | － | － | － 1 | 4 | 4 | Strature er side |
| 2850 | 2900 | $-1$ | ${ }_{-1}$ | 2 | － | ${ }_{-}$ | － | － | $\bigcirc$ | 0 | － | 2 | － | － | 4 | 4 |  |
| 2900 | 2950 | － | －-1 | 2 | 。 | ${ }_{-}$ | 。 | $\bigcirc$ | 0 | － | 。 | － 2 | － | － | 4 | 4 |  |
| 2950 | 3000 | － | － 1 | 2 | － | ${ }_{-}$ | － | 0 | 。 | 。 | 。 | 2 | ． | ， | 4 | 4 |  |
| 3000 | 3050 | ${ }_{-1}$ | ${ }_{-1}$ | 2 | 0 | ${ }^{-1}$ | $-2$ | 。 | 0 | 。 | 。 | 2 | 1 | － | $\checkmark$ | $\checkmark$ |  |
| 3050 | 3100 | ${ }_{-1}$ | 0 | 2 | 0 | $\cdots$ | 2 | 。 | 0 | 。 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | 1 | － | 4 | 4 |  |
| 3100 | 3150 | ${ }_{-1}$ | 。 | 2 | $\bigcirc$ | － | 2 | 。 | 。 | 。 | $\bigcirc$ | － | － 1 | － | 4 | 4 |  |
| 3150 | 3200 | $-1$ | 0 | －2 | 。 | ${ }^{-1}$ | － 2 | 0 | $\bigcirc$ | － | － | 。 | ${ }_{1}$ | － | 4 | 4 |  |
| 3200 | 3250 |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |


| 3250 | 3300 | － | 。 | 2 | 。 | － | 2 | － | 。 | 。 | 。 | － | 1 | 1 | 4 |  |  |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 3300 | 3350 | 1 | － | 2 | － | ． | － | － | － | $\bigcirc$ | － | 2 | 1 | － |  |  | Sonwemin Domot otalema |
| 3350 | 3400 |  | － | 2 | － | － | － | － | － | － | － | － | － | ． | 2 |  |  |
| 3400 | 3450 | － | － | 2 | － | － | － | － | － | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | 1 | 1 | 2 |  |  |
| 3450 | 3500 | $-$ | － | 2 | － | 1 | － | － | － | － | － | － | 1 |  |  |  |  |
| 3500 | 3550 | 1 | 。 | 2 | 。 | － | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 1 |  |  |  | sathea |
| 3550 | 3600 | － | 。 | 2 | 。 | － | 。 | － | － | － | 。 | － | 1 |  |  |  |  |
| 3600 | 3650 |  |  | 2 | － | － |  | － | － | － | － | － |  |  |  |  |  |
| 3650 | 3700 | － | － | 2 | 。 | 1 | 。 | 。 | － | 。 | － | － | 1 |  |  |  |  |
| 3700 | 3750 | － | － | 2 | － | － | 。 | 。 | － | － | － | － | 1 |  |  |  |  |
| 3750 | 3800 | $\pm$ | ${ }_{-1}$ | 2 | － | － | － | － | － | － | $\bigcirc$ | － | 1 |  | 3 | 3 | Sismeme |
| 3800 | 3850 |  | － | 2 | － | － | 。 | － | － | － | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | 1 |  |  |  | Sismeme |
| 3850 | 3900 | － | － | 2 | － | $\stackrel{-}{1}$ | － | － | － | － | － | － | － |  | 3 | 3 |  |
| 3900 | 3950 | 1 | － | 2 | － | － | 。 | － | － | － | － | － |  |  |  |  |  |
| 3950 | 4000 | － | ． | 2 | － | － | － | － | － | － | － | 。 | 1 |  | 3 |  | Sole |
| 4000 | 4050 | － | － | 2 | － | － | － | － | － | － | － | － | 1 |  | 3 | 3 | Sider |
| 4050 | 4100 | － | － | 2 | － | － | － | － | － | － | － | － | － |  | 3 | 3 | Sill |
| 4100 | 4150 | － | － | 2 | － | ． | － | － | － | － | － | － | 1 |  |  |  |  |
| 4150 | 4200 | － | － | 2 | － | 1 | 。 | － | － | － | － | 。 | ． |  |  |  | 为 |
| 4200 | 4250 | － | － | 2 | － | － | － | － | － | － | $\bigcirc$ | － | 1 |  |  |  | Sist |
| 4250 | 4300 | 1 | － | 2 | － | － | － | $\bigcirc$ | － | － | 。 | $\bigcirc$ | 1 |  | 2 | 2 |  |
| 4300 | 4350 | ． | － | 2 | $\bigcirc$ | － | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | － | 1 |  | 2 | 2 |  |
| 4350 | 4400 | － | － | 2 | $\bigcirc$ | － | － | $\bigcirc$ | － | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | － |  | 2 | － |  |
| 4400 | 4450 | － | － | 2 | $\bigcirc$ | 1 | － | － | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | － | 1 |  | 3 | ， |  |
| $\frac{4450}{4500}$ | $\begin{aligned} & 4500 \\ & \hline 4550 \\ & \hline \end{aligned}$ | － | － | 2 | $\bigcirc$ | $\stackrel{1}{4}$ | $\cdots$ | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | 1 | 1 | 4 | 4 |  |
| 4500 | 4550 | $\stackrel{1}{1}$ | 2 | $\stackrel{2}{2}$ | \％ | $\stackrel{-1}{-1}$ | 2 | － | $\because$ | $\because$ | $\because$ | \％ | 1 | 1 | 4 | 4 |  |
| 4600 | 4650 | － | 2 | 2 | 。 | － | 2 | 。 | － | － | 。 | 。 | 1 |  | 4 | 4 |  |
| 4650 | 4700 | － | 2 | 2 | － | 1 | 2 | － | － | － | － | － | 1 | ． | 4 | 4 |  |
| 4700 | 4750 | 1 | － | 2 | － | － | － | － | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | 2 | 1 |  | 4 | 4 |  |
| 4750 | 4800 | － | － | 2 | － | － | － | 。 | － | － | － | － | 1 | ， | 2 | 2 |  |
| 4800 | 4850 | ． | － | 2 | － | － | － | 。 | － | － | － | － | 1 |  | 2 | 2 |  |
| 4850 | 4900 | － | 2 | 2 | － | － | 2 | － | － | － | － | 。 | ． |  | 4 | 4 |  |
| 4900 | 4950 | 1 | 2 | 2 | － | 1 | 2 | － | － | － | － | － | 1 |  | 4 | 4 |  |
| 4950 | 5000 | － | 2 | 2 | － | － | 2 | － | － | $\bigcirc$ | － | － | 1 |  | 4 | 4 |  |
| 5000 | 5050 | － | 1 | 2 | － | ${ }^{-}$ | － | － | $\bigcirc$ | － | － | － | 1 | 1 | 2 | 2 |  |
| 5050 | 5100 | 1 | － | 2 | － | 1 | － | － | － | － | － | － | 1 |  | 2 | 2 |  |
| $\frac{5100}{5150}$ | 5150 | － | － | 2 | － | ${ }^{-}$ | － | － | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | － | 1 | 1 | 2 | 2 |  |
| 5150 5200 | 5200 | 1 | － | 2 | － | ${ }^{-}$ | － | 。 | － | $\bigcirc$ | － | － | 1 | 1 | 2 | 2 |  |
| 5200 | 5250 | － | － | 2 | － | － | － | － | $\bigcirc$ | － | － | － | 1 | 1 | 2 | 2 |  |
| 5250 | 5300 | － | － | 2 | － | ${ }^{-1}$ | － | － | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | － | 1 | ． | 2 | 2 |  |
| 5300 | 5350 | － | － | 2 | － | ${ }_{-}$ | 。 | － | $\bigcirc$ | － | － | － | 1 | － | 2 | 2 |  |
| 5350 | 5400 | － | － | 2 | － | － | 。 | － | － | － | － | － | 1 |  | 2 | 2 |  |
| 5400 | 5450 | － | － | $=$ | － | － | 。 | － | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | － | 1 | － | 2 |  |
| 5450 5500 | 5500 | ． | － | 2 | － | － | － | 。 | － | － | － | － | 1 |  | 2 | － |  |
| 5500 | 5550 | 1 | － | 2 | － | － | 。 | 。 | － | $\bigcirc$ | 。 | 。 | 1 |  | 2 | 2 |  |
| 5550 | 5600 | 1 | 。 | 2 | 。 | － | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 2 | 1 | 1 | 4 | 4 |  |
| 5600 | 5650 |  |  |  |  |  | ， |  |  |  |  |  |  |  |  |  | Sserzs． |
| 5650 | 5700 |  | 。 | 2 | － | － | － | － | － | － | － | － | 1 |  | 4 |  |  |
|  |  | － | － | 2 | － | 1 | － | － | － | － | － | 2 | 1 |  | 4 |  | Ssizel |
| 5700 | 5750 |  | 。 | 2 | 。 | 1 | 。 | 。 | － | － | 。 | 2 | － | 1 | 4 | 4 |  |
| 5750 | 5800 | 1 | － | 2 | － | － | － | 。 | － | － | $\div$ | $\bigcirc$ | 1 |  | 4 | 2 |  |
| 5800 | 5850 | － | ． | 2 | $\bigcirc$ | 1 | $\bigcirc$ | － | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | 1 |  | $\stackrel{2}{2}$ | $\stackrel{2}{2}$ |  |
| 5850 | 5900 | － | － | 2 | － | － | － | 。 | － | $\bigcirc$ | － | － | － | 1 | 2 | 2 |  |
| 5900 | 5950 | $-$ | $\bigcirc$ | 2 | － | － | 。 | 。 | － | $\bigcirc$ | － | － | 1 | 1 | 2 | － |  |
| 5950 | 6000 | － | － | 2 | － | 1 | － | － | － | － | － | － | 1 |  | 2 | 2 |  |
| 6000 | 6050 | 4 | － | 2 | － | 1 | － | － | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | ， | 1 | 1 | 2 | 2 |  |
| 6050 | 6100 | $\pm$ | － | 2 | － | ${ }^{-}$ | － | 。 | － | － | － | － | 1 | 1 | 2 | 2 |  |
| 6100 | 6150 | － | － | 2 | － | 1 | － | － | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | － | 1 | － | 2 | 2 |  |
| 6150 | 6200 | － | － | 2 | － | 1 | － | 。 | － | － | － |  | 1 | 1 | 2 | 2 |  |
| 6200 | 6250 | － | $\bigcirc$ | 2 | $\bigcirc$ | 4 | － | － | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | 1 | － | 2 | 2 |  |
| 6250 | 6300 | 1 | 1 | 2 | － | 1 | 。 | － | － | $\bigcirc$ | － | － | － |  | 2 | － |  |
| 6300 | 6350 |  | － | 2 | 。 | 1 | 。 | － | － | － | － |  | 1 |  | ， |  |  |
| 6350 | 6400 | － | － | 2 | － | － | － | － | － | － | － | － | 1 | 1 | 2 | － |  |
| 6400 | 6450 | － | － | 2 | － | 1 | － |  | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ |  |  | 1 |  | 2 | 2 |  |
| 6450 | 6500 | － | 1 | 2 | － | － | 。 | － | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | － | 1 | 1 | 2 | 2 |  |
| 6500 | 6550 | ． | $-1$ | 2 | － | $\pm$ | － |  | － | － |  |  | 1 |  | 2 | 2 |  |
| 6550 | 6600 | 1 | $\stackrel{-}{1}$ | 2 | － | $\stackrel{-}{-}$ | 。 | － | － | － | － | － | 1 | 1 | 2 | 2 |  |
|  |  | $\stackrel{-}{-1}$ | $\stackrel{-}{-1}$ | $\stackrel{2}{2}$ | － | $\stackrel{-1}{-1}$ | － | － | － | － |  | － | 1 | 1 | － 2 | $\stackrel{2}{2}$ |  |
| 6700 | 6750 | 1 | － | ${ }_{2}^{2}$ | $\div$ | 1 | － |  | $\div$ | $\div$ |  |  | 1 |  | 2 | 2 |  |
| 6750 | 6800 | $-$ | $-1$ | 2 | $\bigcirc$ | － | － | － | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | 1 |  | 2 | 2 |  |
| 6800 | 6850 | 1 | － | 2 | $\bigcirc$ | ${ }_{-}$ | 。 | － | $\bigcirc$ | － | － | ． | 1 | 1 | 3 | 3 |  |
| 6850 | 6900 | － | － | 2 | － | 1 | 。 | － | － | － | － | $\cdots$ | 1 |  | 3 | 3 |  |
| 6900 | 6950 7000 | $\stackrel{1}{ }$ | 1 | 2 | $\bigcirc$ | ${ }_{-}$ | － | － | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | ${ }^{-}$ | 1 |  | 3 | ${ }^{-3}$ |  |
| 6950 | 7000 | 1 | $\stackrel{1}{1}$ | 2 | － | $\stackrel{-}{1}$ | 。 | 。 | － | － | － | ． | 1 |  | 3 | 3 |  |
|  |  | $\stackrel{1}{1}$ | ${ }_{-1}$ | $\stackrel{2}{2}$ | － | $\stackrel{-1}{ }$ | － | － | $\because$ | $\div$ | － | $-1$ | $\stackrel{1}{1}$ | 1 | ， | 3 |  |
| 7100 | 7150 | $\stackrel{-1}{+}$ | $\stackrel{1}{\square}$ | 2 | $\div$ | $\stackrel{-1}{+}$ | $\div$ | $\div$ | $\div$ | $\div$ | $\div$ | 4 | 1 | 1 | ${ }^{3}$ | ${ }^{-3}$ |  |
| 7150 | 7200 | $-$ | － | 2 | － | ${ }_{-}$ | 。 | 。 | － | － | － | $\stackrel{1}{ }$ | 1 | 1 | 3 | ${ }^{3}$ |  |
| 7200 | 7250 | － | － | 2 | － | － | 。 | － | － | $\bigcirc$ | － | － | 1 | ， | 3 | 3 |  |
| 7250 | 7300 | 1 | － | 2 | － | 1 | － | 。 | － | － | － | 4 | 1 | 1 | 3 | ${ }^{3}$ |  |
| 7300 | 7350 | 1 | － | 2 | 。 | 1 | － |  | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ |  |  | $\stackrel{1}{ }$ |  | ， |  |  |
| $\begin{array}{\|l\|} \hline 7350 \\ \hline 7400 \\ \hline \end{array}$ | 7400 | $\stackrel{-}{-}$ | $\pm$ | 2 | － | $\stackrel{-1}{ }$ | 。 | － | － | $\div$ | － | － | 1 | 1 | 3 | ${ }^{3}$ |  |
| 7450 | 7500 | $\stackrel{-1}{-1}$ | － | ${ }_{2}^{2}$ | $\div$ | $\stackrel{-1}{-1}$ | $\because$ | － | $\div$ | $\div$ | $\div$ | － | ${ }^{1}$ | 1 | 3 | 3 |  |
| 7500 | 7550 | － | － | 2 | $\bigcirc$ | － | － | － | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | $\stackrel{1}{4}$ | 1 |  | 3 | ， |  |
| 7550 | 7600 | $\stackrel{1}{1}$ | － | 2 | $\bigcirc$ | $-1$ | 。 | － | － | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | $\pm$ | 1 | 1 | 3 | 3 |  |
| 7600 | 7650 |  | － | 2 | － | 1 | － | － | － | － | 。 | 4 | 1 |  | 3 | ${ }^{3}$ |  |
| 7650 | 7700 | $\stackrel{-1}{-1}$ | － | $\stackrel{2}{2}$ | \％ | ${ }^{-1}$ | － | － | － | － | － | $\therefore$ | 1 | 1 | $\stackrel{3}{3}$ | ${ }^{3}$ |  |
| 7750 |  | $\stackrel{-1}{+}$ | $\stackrel{0}{-1}$ | $\stackrel{2}{2}$ | $\div$ | $\stackrel{-1}{-1}$ | $\div$ | $\bigcirc$ | $\div$ | $\div$ | $\because$ | $\stackrel{1}{4}$ | 1 | － | 3 | 3 |  |
| 7800 | 7850 | $-$ | － | 2 | $\bigcirc$ | ${ }_{-}$ | － | － | － | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | 2 | 1 | 1 | 4 | 4 |  |
| 7850 | 7900 | $\pm$ | － | 2 | － | － | 。 | 。 | － | － | 。 | ． | － | － | 3 | ${ }^{3}$ |  |
| 7900 | 7950 | $\cdots$ | － | 2 | － | 1 | 。 | 。 | － | － | － | 4 | 1 |  | 3 | 3 |  |
| 7950 | 8000 | $-$ | － | 2 | $\bigcirc$ | 1 | 。 | 。 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | 1 |  | ${ }^{3}$ | ${ }^{-3}$ |  |
| 8000 | 8050 | ， | － | 2 | － | － | 。 | － | － | $\bigcirc$ | － | － | 1 |  | 3 | 3 |  |
| 8050 | 8100 | 4 | 1 | 2 | － | 1 | 。 | － | － | $\bigcirc$ | － | $\stackrel{1}{4}$ | 1 | 1 | 3 | 3 |  |
| 8100 | 8150 | $\pm$ | $\pm$ | $\stackrel{2}{2}$ | － | ${ }_{-1}$ | $\stackrel{-}{+}$ | $0$ | $\div$ | $\div$ | $\begin{array}{\|l\|} \hline 0 \\ \hline 0 \\ \hline 0 \end{array}$ | $\frac{-2}{-2}$ | 1 | 1 | $\stackrel{5}{5}$ | －s |  |
| 8200 | 8250 | $\stackrel{-1}{-1}$ | ． 2 | ${ }_{2}^{2}$ | － | $\stackrel{-1}{+}$ | $\stackrel{-1}{ }$ | － | $\div$ | $\div$ | $\div$ | $\stackrel{2}{2}$ | 1 |  | ． | －-5 |  |
| 8250 | 8300 | － | 2 | 2 | － | 1 | 1 | － | － | － | － | 2 | 1 | 1 | － | － | Sels |
| 8300 | 8350 | － | 2 | 2 | － | － | － | 。 | 。 | － | － | 2 | － | 1 | ． | － |  |
| 8350 | 8400 | － | 2 | 2 | 。 | － | － | 。 | － | － | － | 2 | 1 | 1 | － | － |  |
| 8400 | 8450 | － | 2 | 2 | 。 | 1 | － | 。 | － | － | － | 2 | 1 | 1 | － | － |  |
| 8450 | 8500 | － | $-$ | － | $\bigcirc$ | － | － | － | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | $\therefore$ | 1 | 1 | 4 | 4 |  |
| $\begin{array}{r}8500 \\ 8550 \\ \hline\end{array}$ | ${ }_{88500}^{850}$ |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  | 1 | 1 |  | － |  |



| 12700 | 12750 | $-1$ | 0 | － 2 | 0 | － 1 | － | － | 0 | 0 | － | ${ }^{-1}$ | 0 | －2 | 4 | 4 | Distribution Manas cososings． |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 12750 | 12800 | ${ }_{-1}$ | 。 | 2 | 。 | －1 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | －2 | 0 | 2 | － | － 5 | Smal weament works combined with bendiness and |
| 12800 | 12850 | －1 | 0 | －2 | 0 | －1 | 。 | 。 | 0 | 0 | 0 | － | 0 | －2 | 4 | 4 | Oistribution Mans cosasings． |
| 12850 | 12900 | －1 | 0 | －2 | 0 | －1 | － | 0 | 0 | 0 | 0 | － 1 | 0 | 2 | 4 | 4 | Oistroution Manas crossings． |
| 12900 | 12950 | －1 | 0 | －2 | 0 | － 1 | 。 | 。 | 0 | 0 | 0 | －1 | 0 | 2 | 4 | 4 | Oistroution Manas crossings． |
| 12950 | 13000 | －1 | 0 | －2 | 0 | ${ }^{-1}$ | － | 0 | 0 | 0 | 0 | －1 | 0 | －2 | 4 | 4 | Oistributo M Mans cossings． |
| 13000 | 13050 | －1 | 0 | －2 | 0 | －1 | － | 0 | 0 | 0 | 0 | － | 0 | －2 | 4 | 4 | Distriution Mans cososinge． |
| 13050 | 13100 | －1 | －1 | －2 | 。 | ${ }^{-1}$ | 。 | 。 | 0 | 0 | 。 | － | 。 | －2 | 4 | 4 | Distribution Manas cossings． |
| 13100 | 13150 | －1 | －1 | －2 | 0 | －1 | － | 0 | 0 | 0 | 0 | － 1 | 。 | －2 | 4 | 4 | Oistribution Manas cosising． |
| 13150 | 13200 | ${ }_{-1}$ | ${ }_{-1}$ | －2 | 。 | ${ }_{-1}$ | 。 | ${ }_{-1}$ | 。 | 0 | 。 | 1 | 。 | 2 | － | 5 | small cuvert comblied with bendiness and disurpion． |
| 13200 | 13250 | －1 | 。 | －2 | 。 | － 1 | 。 | 。 | 0 | 。 | 。 | ${ }^{-1}$ | 。 | －2 | 4 | 4 | Distribution Manas cososings． |
| 13250 | 13300 | ${ }_{-1}$ | 。 | －2 | 0 | ${ }_{-1}$ | 。 | 。 | 0 | 0 | 。 | － | 。 | 2 | 4 | 4 | Oistribution Mains cosines． |
| 13300 | 13350 |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
| 13350 | 13400 |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |



Rules
Total Score
$=$ Alignment Score（Average of E，F，G，H and I）＋Geo
Score + Structures Score + Flooding Score（Average of $L$
$\left.\begin{array}{l}M \text { and } \mathrm{N})+\mathrm{Utilities} \text { score }+ \text { Constructability } \mathrm{Scor} \\ \text {（Minimum value of } \mathrm{P} \& Q\end{array}\right)=$ Total of 6 scores for $\sigma$
categories
Then if total＜or equal to -9 then should be coloured $r$ red because this represents possibility of 3 reds or 4 ambers since this could represent 2 reds or $3 / 4$ colore
If total is between -3 and -5 sho

|  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  | $\begin{gathered} n \\ \frac{0}{0} \end{gathered}$ |  |  |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
|  |  |  |  | $\begin{aligned} & \text { 罰 } \\ & \text { 를 } \\ & \stackrel{\rightharpoonup}{u} \end{aligned}$ |  |  |  |  | $\begin{aligned} & \frac{\pi}{\circ} \\ & \circ \\ & \frac{0}{2} \\ & \frac{0}{\#} \end{aligned}$ |  |  | 드․ 部 in |  |  | $\begin{aligned} & \text {-1 } \\ & \underline{\ddot{+}} \end{aligned}$ |  | $\begin{aligned} & 0 \\ & 0 \\ & 3 \\ & \frac{3}{3} \\ & \stackrel{3}{n} \end{aligned}$ |
| 0 | 50 | － | 0 | 2 | 0 | $\bigcirc$ | － | － | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | － | － | 2 |  |  |  |
| 50 | 100 | － | － | 2 | － | － | － | － | － | － | 0 | － | － | 2 |  |  |  |
| 100 | 150 | － | － | 2 | － | － | － | － | － | － | 0 | － | 。 | 2 |  |  |  |
| 150 | 200 | 。 | － | － | － | 。 | 。 | 。 | － | 。 | － | 。 | 0 | 2 |  |  |  |
| 200 | 250 | 。 | － | 2 | － | － | 。 | 。 | － | － | $\bigcirc$ | － | 0 | 2 |  |  |  |
| 250 | 300 | 0 | － | 2 | － | － | － | － | 。 | 。 | 。 | － | 0 | 2 |  |  |  |
| 300 | 350 | $\bigcirc$ | － | －2 | － | － | － | － | － | － | － | － | 。 | 2 |  |  |  |
| 350 | 400 | 0 | － | 2 | － | － | － | － | 。 | － | 。 | － | 。 | 2 |  |  |  |
| 400 | 450 | － | － | 2 | － | － | － | － | － | － | 。 | － | － | 2 |  |  |  |
| 450 | 500 | － | 。 | 2 | 。 | 。 | － | 。 | 。 | 。 | 。 | ${ }_{-1}$ | 。 | 2 |  |  | 3 Trafic soltand sases． |
| 500 | 550 | － | － | 2 | － | － | － | － | － | 0 | － | － | 。 | 2 |  |  |  |
| 550 | 600 | 0 | － | 2 | － | － | － | － | － | 0 | － | － | 0 | 2 |  |  |  |
| 600 | 650 | － | 0 | 2 | － | － | $\bigcirc$ | 0 | 0 | － | 。 | ${ }^{-1}$ | 0 | 2 |  |  | 3 3ss 33x mines． |
| 650 | 700 | 0 | － | 2 | － | － | $\bigcirc$ | － | 0 | － | 。 | ${ }^{-}$ | 0 | 2 |  |  | 3 3ss 33x lines． |
| 700 | 750 | － | － | 2 | － | － | － | － | － | － | － | － 1 | 。 | 2 |  |  | 3 3ss 33x lines． |
| 750 | 800 | － | － | －2 | － | － | － | － | 。 | 。 | － | ${ }^{-}$ | 。 | 2 |  |  | 3 3ss 33ximes． |
| 800 | 850 | － | － | 2 | － | － | － | － | － | － | 。 | － | $\bigcirc$ | 2 |  |  |  |
| 850 | 900 | － | 0 | 2 | 。 | 。 | － | － | － | 。 | 。 | ${ }^{-1}$ | 。 | 2 |  |  | 3 s S 3 3avines． |
| 900 | 950 | － | 。 | 2 | － | 。 | － | － | － | 0 | － | － | 0 | －2 |  |  |  |
| 950 | 1000 | － | － | 2 | － | － | － | 0 | － | 0 | － | 。 | 0 | 2 |  |  |  |
| 1000 | 1050 | － | 0 | 2 | － | － | － | － | － | － | 。 | － | 。 | 2 |  |  |  |
| 1050 | 1100 | $\bigcirc$ | － | 2 | － | － | － | － | － | － | － | 。 | 。 | 2 |  |  |  |
| 1100 | 1150 | － | － | 2 | － | － | － | － | 。 | 。 | － | 。 | 。 | －2 |  |  |  |
| 1150 | 1200 | － | － | 2 | － | － | － | － | 。 | 。 | － | － | － | 2 |  |  |  |
| 1200 | 1250 | － | － | 2 | － | － | － | － | － | 。 | 。 | 。 | 。 | 2 |  |  |  |
| 1250 | 1300 | － | － | 2 | 。 | － | － | － | － | 。 | － | － | 0 | 2 |  |  |  |
| 1300 | 1350 | $\bigcirc$ | 0 | $-2$ | 0 | 。 | － | 。 | 0 | 0 | $\bigcirc$ | 2 | 。 | 2 |  |  |  |
| 1350 | 1400 | $\bigcirc$ | 0 | － | 0 | － | － | － | 0 | － | － | 2 | 0 | 2 |  |  |  |
| 1400 | 1450 | － | － | 2 | － | － | － | － | － | 。 | － | － | 。 | 2 |  |  |  |
| 1450 | 1500 | － | － | 2 | － | － | － | － | － | 。 | 。 | － | 。 | 2 |  |  |  |
| 1500 | 1550 | － | － | 2 | － | － | － | － | － | － | － | － | 1 | － |  |  |  |
| 1550 | 1600 | － | － | 2 | － | － | － | － | 。 | － | － | － | 1 | 1 |  |  |  |
| 1600 | 1650 | － | － | 2 | － | － | － | － | 0 | － | － | － | 1 | － |  |  |  |
| 1650 | 1700 | $\bigcirc$ | － | 2 | $\bigcirc$ | － | ． | 0 | 0 | 0 | 0 | － | 1 | 1 |  |  |  |
| 1700 | 1750 | 。 | 2 | 2 | 。 | － | ． | 0 | 0 | 0 | － | 。 | － | － |  |  |  |
| 1750 | 1800 | － | 2 | 2 | 0 | － | 1 | － | － | － | 。 | 。 | 1 | 1 |  |  |  |
| 1800 | 1850 | 0 | 2 | 2 | 0 | $\bigcirc$ | 2 | 。 | 0 | 。 | 。 | ${ }_{-1}$ | 1 | －1 |  |  |  |
| 1850 | 1900 | 。 | 3 | － | ． | $\bigcirc$ | 2 | － | 0 | 0 | $\bigcirc$ | 0 | 1 | －1 |  |  |  |
| 1900 | 1950 | 。 | 3 | 2 | ， | － | 2 | 。 | 。 | ， | 。 | 。 | 1 | － |  |  |  |
| 1950 | 2000 | $\bigcirc$ | ${ }^{-3}$ | 2 | 0 | $\bigcirc$ | 2 | 。 | 0 | 。 | 。 | $\bigcirc$ | － | 1 |  |  | Spentice |
| 2000 | 2050 | $\bigcirc$ | ${ }^{-}$ | $-2$ | 0 | － | 2 | $\bigcirc$ | － | 0 | － | － | 1 | － |  |  |  |
| 2050 | 2100 | 。 | 2 | 2 | 0 | － | － | 0 | － | 0 | － | － | － | 1 |  |  | ，siphtio |
| 2100 | 2150 | 0 | 2 | 2 | － | － | 1 | 0 | 0 | 0 | 。 | $\bigcirc$ | 1 | 1 |  |  |  |
| 2150 | 2200 | － | － | 2 | － | － | － | 0 | 0 | 0 | － | － | 1 | －1 |  |  |  |
| 2200 | 2250 | － | － | 2 | － | － | $\bigcirc$ | 0 | － | － | － | － | 1 | 1 |  |  |  |
| 2250 | 2300 | － | － | 2 | － | 。 | $\bigcirc$ | － | － | － | － | － | 1 | －1 |  |  |  |
| 2300 | 2350 | － | － | 2 | － | － | － | － | － | 。 | － | － | 1 | 1 |  |  |  |
| 2350 | 2400 | － | － | －2 | － | 。 | － | － | 。 | 。 | 。 | 。 | 1 | － |  |  |  |
| 2400 | 2450 | － | － | $-2$ | － | － | － | － | － | － | － | － | 1 | － |  |  |  |
| 2450 | 2500 | － | $-1$ | 2 | － | － | － | － | － | 。 | － | － | － | － |  |  |  |
| 2500 | 2550 | － | ${ }_{-}$ | 2 | － | － | － | － | － | － | － | － | 1 | － |  |  |  |
| 2550 | 2600 | 。 | 2 | 2 | － | － | － | 0 | － | － | － | 。 | 1 | 1 |  |  |  |
| 2600 | 2650 | － | － 1 | 2 | 0 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | 0 | 0 | 0 | 0 | － | 1 | － |  |  |  |
| 2650 | 2700 | 0 | － | 2 | 0 | － | $\bigcirc$ | － | － | － | $\bigcirc$ | － | 1 | 1 |  |  |  |
| 2700 | 2750 | － | － | $-2$ | － | － | － | － | 。 | 。 | － | － | 1 | 1 |  |  |  |
| 2750 | 2800 | － | － | $-2$ | 。 | － | ${ }_{-1}$ | － | 。 | 。 | － | 。 | 1 | － |  |  |  |
| 2800 | 2850 | － | 2 | $-2$ | － | － | ${ }_{-}$ | － | － | 。 | 。 | 。 | 1 | － |  |  |  |
| 2850 | 2900 | 0 |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  | － |  |  |  |
| 2900 | 2950 | 。 | －2 | $-2$ | － | 。 | $-2$ | 。 | 。 | 。 | － | 。 | － | － |  |  | $\begin{aligned} & \text { Large cutting (up to } 21 \mathrm{~m} \text { high) on unidentified soils. } \\ & \text { Moderate impact extended due to large cutting from } 2850 \\ & \text { to } 3600 \text {. } \end{aligned}$ |
| 2950 | 3000 | 。 | ${ }_{3}$ | $-2$ | 。 | 。 | －2 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 1 | －1 |  |  | Large curting（up to 21 m high）on unidentified soils． Moderate impact extended due to large cutting from 2850 to 3600 ． |
| 3000 | 3050 | － | ． 3 | 2 | － | － | 2 | － | 0 | 0 | － | 2 | 1 | 1 |  |  | arge cutting（up to 21 m high）in unidentified soils combined with 273 mm SGN HP mains crossing．Structure at ch 3150 ．Overall impact rated as moderate． |
| 3050 | 3100 | － | 2 | 2 | － | 。 | － | － | 0 | － | 。 | － | － | － |  |  | arge cutting（up to 21 m high）in unidentified soils combined with 273 mm SGN HP mains crossing．Structure at ch 3150 ．Overall impact rated as moderate． |
| 3100 | 3150 | － | $-2$ | －2 | 。 | 。 | － | 。 | 。 | 。 | 。 | － | － | $-1$ |  |  | Large cutting（up to 21 m high）in unidentified soils ch 3150 ．Overall impact rated as moderate． |
| 3150 | 3200 | 0 | － | － | 0 | $\bigcirc$ | － | － | 0 | 0 | 0 | 2 | － | － |  |  | Large cutting（up to 21 m high）in unidentified soils <br> th 273 mm SGN HP mains crossing．Structure ch 3150 ．Overall impact rated as moderate． |
| 3200 | 3250 | － | － | － | － | － | － 1 | － | 0 | － | 0 | 2 | － | － |  |  | Large cutting（up to 21 m high）in unidentified soils－ ch 3150 ．Overall impact rated as moderate． |
| 3250 | 3300 | － | － | 2 | 0 | $\bigcirc$ | － | 0 | 0 | 0 | 0 | － | 1 | － 1 |  |  | Large cutting（up to 21 m high）in unidentified soils combined with 273 mm SGNHP mains crossing．Structure at ch 3150 ．Overall impact rated as moderate． |
| 3300 | 3350 | － | － | － 2 | － | $\bigcirc$ | － | － | 0 | 0 | － | － 2 | － | － |  |  | Large cutting（up to 21 m high）in unidentified soils combined with 273 mm SGN HP mains crossing．Structure at ch 3150 ．Overall impact rated as moderate． |
| 3350 | 3400 |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  | 2 | － | ${ }^{-1}$ |  |  | arge cutting（up to 21 m high）in unidentified soils combined with 273 mm SGN HP mains crossing．Structure ch 3150 ．Overall impact rated as moderate． |
| 3400 | 3450 |  |  |  |  |  |  |  |  |  | 。 |  |  |  |  |  | Large cutting（up to 21 m high）in unidentified soils 5 combined with 273 mm SGN HP mains crossing．Structure ch 3150 ．Overall impact rated as moderate． |




| 11300 | 11350 | 0 | － | － 2 | － | 。 | 。 | － | 0 | 0 | 。 | 。 | 0 | $-2$ | 2 | －2 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 11350 | 11400 | 。 | 。 | －2 | 。 | 0 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | ${ }_{-1}$ | 。 | 2 | 3 | Distribution Mans cossinges． |
| 11400 | 11450 | 。 | 。 | －2 | 0 | 。 | － | 。 | 。 | 。 | 。 | ． 1 | 。 | 2 | 3 | 3 Obstribution Mans cossinges． |
| 11450 | 11500 | 0 | 0 | －2 | 。 | － | － | 。 | 0 | 0 | 。 | － 1 | 0 | 2 | 3 | －3 3istribution Mains cosising． |
| 11500 | 11550 | － | 0 | －2 | 0 | 0 | 。 | 0 | 0 | 0 | 。 | ${ }^{-1}$ | 。 | － 2 | －3 | －30Istribution Mains cossings． |
| 11550 | 11600 | 。 | 。 | －2 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | －1 | 。 | －2 | － | －30istribution Mans crosinges． |
| 11600 | 11650 | 。 | 。 | 2 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 2 | 。 | －2 | A | -4 $\begin{array}{l}\text { Small treatment works combined with bendiness and } \\ \text { disruption．}\end{array}$ |
| 11650 | 11700 | 。 | 。 | －2 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | － | 。 | － 1 | 。 | －2 | － | －30 Stribution Mans crosings． |
| 11700 | 11750 | 。 | 。 | －2 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | － | 。 | － 1 | 。 | 2 | ． | －3 30stribution Mans cossings． |
| 11750 | 11800 | － | 。 | －2 | 。 | 。 | 。 | 。 | － | － | － | － 1 | 。 | 2 | ， | －3 3istribution Mains crossings． |
| 11800 | 11850 | 。 | 。 | $-2$ | 。 | 。 | 。 | 0 | 。 | 0 | 。 | － 1 | 。 | －2 |  | －3 30stribution Mans crosinges． |
| 11850 | 11900 | 。 | $-1$ | －2 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | －-1 | 。 | － 2 | ， | － 4 Distribution Mains crosings． |
| 11900 | 11950 | 。 | －1 | －2 | 。 | 0 | 。 | 0 | 。 | 0 | 。 | － 1 | 。 | －2 | 4 |  |
| 11950 | 12000 | 。 | ${ }_{-1}$ | ． 2 | 。 | 。 | 。 | － | 。 | 0 | 。 | － 1 | 。 | ． 2 |  | －5 small cuvert combined with bendiness and disvopion． |
| 12000 | 12050 | 0 | 。 | － 2 | 。 | 。 | 。 | － | 。 | 。 | 0 | － 1 | 0 | －2 |  | 3 3istribution Mains cossinges． |
| 12050 | 12100 | ， | 。 | －2 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | ， | 。 |  |  | 3 Obstribution Mans cossinges． |
| 12100 | 12150 | 。 | 。 | －2 | 。 | 。 | 。 | 0 | 。 | 。 | 。 | － 1 | 。 | 0 |  | ${ }_{-1}$－1 Strstibution Mains cossinges． |
| 12150 | 12200 |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |


|  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  | $\begin{aligned} & \sim \\ & \frac{0}{0} \end{aligned}$ |  |  |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
|  |  |  |  |  |  |  | $\begin{aligned} & 0 ి \\ & \stackrel{0}{0} \\ & \stackrel{\rightharpoonup}{0} \\ & \stackrel{\rightharpoonup}{n} \\ & \stackrel{\rightharpoonup}{0} . \end{aligned}$ |  |  |  |  |  |  |  | $\begin{aligned} & \text {-1 } \\ & \underline{\tilde{y}} \end{aligned}$ |  | 2 3 $\frac{3}{3}$ $\stackrel{3}{3}$ |
| 0 | 50 | $-1$ | － | 2 | － | 。 | 。 | － | － | － | 。 | 。 | 。 | － | 3 | － 3 |  |
| 50 | 100 | ${ }_{-1}$ | 。 | 2 | ${ }^{-1}$ | 。 | 。 | － | － | － | － | 。 | 。 | 2 | ${ }^{3}$ | ${ }_{-3}$ |  |
| 100 | 150 | $-1$ | 。 | 2 | ${ }_{-1}$ | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | － | 。 | 。 | 2 | ${ }^{-3}$ | ${ }^{-3}$ |  |
| 150 | 200 | － 1 | 。 | 2 | 1 | 。 | 。 | － | 0 | － | 。 | 。 | 。 | 2 | － 3 | $-3$ |  |
| 200 | 250 | $-1$ | 0 | － 2 | ${ }^{-1}$ | － | － | － | － | 0 | － | 0 | 。 | 2 | ${ }^{-3}$ | ${ }_{3}$ | Penden |
| 250 | 300 | － | 。 | 2 | ${ }^{-1}$ | 。 | 。 | 。 | 。 | － | 。 | 。 | 。 | 2 | ${ }^{3}$ | ${ }^{-3}$ | beend |
| 300 | 350 | $-1$ | － | － 2 | 1 | － | － | － | 0 | － | － | 。 | 。 | 2 | 3 | ${ }^{-3}$ |  |
| 350 | 400 | － | 。 | 2 | － | 。 | 。 | 。 | 。 | 0 | 。 | 。 | 。 | 2 | 3 | － |  |
| 400 | 450 | $-1$ | － | 2 | － 1 | － | 。 | 。 | 。 | 。 | － | 。 | 。 | － | 3 | ${ }^{-3}$ |  |
| 450 | 500 | － | － | 2 | － | 。 | ， | 。 | － | － | － | ${ }^{-1}$ | 。 | 2 | 4 | 4 |  |
| 500 | 550 | ${ }_{-1}$ | 。 | 2 | 1 | － | 。 | 。 | 。 | － | 。 | 。 | 。 | 2 | ${ }^{3}$ | 3 |  |
| 550 | 600 | － | － | 2 | .$^{-1}$ | － | － | 。 | － | － | 0 | － | 。 | 2 | 3 | 3 |  |
| 600 | 650 | ， | 。 | 2 | 1 | 。 | 。 | 。 | － | － | ． | ${ }^{-1}$ | 。 | 2 | 4 | 4 | bexter |
| 650 | 700 | ${ }_{-1}$ | － | 2 | ${ }_{4}$ | 。 | 。 | ， | － | － | － | ${ }_{-1}$ | 。 | 2 | 4 | 4 | deater |
| 700 | 750 | － | 。 | 2 | 1 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | － | 。 | － | 4 | 4 |  |
| 750 | 800 | － 1 | 0 | 2 | ． | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | 0 | － | 。 | － | ${ }^{-1}$ | 。 | 2 | 4 | 4 |  |
| 800 | 850 | ${ }_{-1}$ | 。 | ， | － 1 | 。 | 。 | 。 | 。 | － | 0 | ${ }^{1}$ | 。 | 2 | 4 | 4 |  |
| 850 | 900 | ${ }_{-1}$ | － | 2 | 1 | － | 。 | － | － | 0 | － | ${ }^{-1}$ | 。 | 2 | 4 | 4 |  |
| 900 | 950 | $-1$ | 0 | 2 | － 1 | $\bigcirc$ | － | 。 | 。 | 。 | 。 | $\bigcirc$ | 。 | 2 | 3 | 3 |  |
| 950 | 1000 | $-1$ | 。 | 2 | ${ }^{1}$ | － | 。 | 。 | 0 | － | － | 。 | 。 | 2 | 3 | 3 |  |
| 1000 | 1050 | ${ }_{-1}$ | 。 | 2 | ${ }^{1}$ | 。 | 。 | 。 | 0 | 0 | － | 。 | 。 | 2 | 3 | 3 |  |
| 1050 | 1100 | $-1$ | 0 | － | 1 | 。 | － | 。 | 。 | 。 | － | 。 | 。 | 2 | ${ }^{-3}$ | 3 |  |
| 1100 | 1150 | ${ }_{-1}$ | － | 2 | ${ }_{-1}$ | － | － | 。 | － | 。 | － | － | 。 | 2 | 3 | ${ }^{-3}$ |  |
| 1150 | 1200 | $-1$ | 。 | 2 | 1 | － | － | 。 | － | － | 0 | 。 | 。 | － | 3 | 3 |  |
| 1200 | 1250 | $-1$ | 。 | 2 | 1 | 。 | － | － | 0 | － | － | 。 | 。 | － | 3 | － 3 |  |
| 1250 | 1300 | － | 。 | 2 | 1 | 。 | 。 | 0 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 2 | ${ }^{3}$ | ${ }^{-3}$ |  |
| 1300 | 1350 | $-1$ | 。 | 2 | 1 | 。 | $\bigcirc$ | 0 | 0 | 0 | － | 2 | 。 | 2 | － | － |  |
| 1350 | 1400 | ${ }_{-1}$ | 。 | 2 | ${ }_{-1}$ | 。 | 。 | 。 | 。 | － | 。 | 。 | 。 | 2 | ${ }^{3}$ | ${ }^{-3}$ |  |
| 1400 | 1450 | 1 | 。 | 2 | 1 | － | － | 。 | 。 | 。 | － | 。 | 。 | 2 | 3 | ${ }^{-3}$ |  |
| 1450 | 1500 | $-1$ | 0 | 2 | － | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | 0 | 0 | 。 | － | 。 | 2 | 3 | 3 |  |
| 1500 | 1550 | 1 | 。 | 2 | ${ }_{1}$ | － | － | － | － | 0 | － | 。 | 。 | 2 | － | －3 |  |
| 1550 | 1600 | － | － | － 2 | ${ }^{-1}$ | 。 | 。 | － | － | － | 0 | 。 | 。 | 2 | 3 | －3 |  |
| 1600 | 1650 | $-1$ | 。 | 2 | ${ }^{-1}$ | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | 。 | 。 | 。 | 0 | $\bigcirc$ | 。 | 2 | 3 | ${ }^{3}$ |  |
| 1650 | 1700 | － | － | － | 1 | $\bigcirc$ | － | － | 0 | － | － | － | 。 | 2 | 3 | ${ }^{3}$ |  |
| 1700 | 1750 | ${ }_{-1}$ | 。 | 2 | ${ }_{1}$ | 。 | 。 | 。 | － | 0 | － | 。 | 。 | 2 | ${ }^{3}$ | ${ }_{3}$ |  |
| 1750 | 1800 | $-1$ | －1 | － 2 | 1 | － | 。 | 。 | － | － | 。 | 。 | 。 | 2 | 3 | ${ }^{3}$ |  |
| 1800 | 1850 | ${ }_{-1}$ | － 1 | 2 | .$^{1}$ | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | 0 | － | － | － | 。 | 2 | 3 | 3 |  |
| 1850 | 1900 | ${ }_{-1}$ | ${ }_{-1}$ | 2 | ${ }^{-1}$ | 。 | 。 | 。 | － | － | － | － | 。 | － | － | － | Send |
| 1900 | 1950 | － | 。 | 2 | ${ }_{-1}$ | 。 | 。 | $\bigcirc$ | 。 | － | － | 。 | 。 | 2 | ${ }^{-3}$ | ${ }^{-3}$ |  |
| 1950 | 2000 | $-1$ | 0 | 2 | 1 | － | 。 | 。 | － | － | － | － | 0 | 2 | ${ }^{3}$ | ${ }^{-3}$ |  |
| 2000 | 2050 | $-1$ | － | － | 1 | 。 | 。 | 。 | － | － | － | － | 1 | － | 2 | － |  |
| 2050 | 2100 | $-1$ | ${ }_{-}$ | 2 | 1 | － | .$^{1}$ | 。 | 0 | 0 | － | － | 1 | ． | 3 | ${ }^{-3}$ |  |
| 2100 | 2150 | $-1$ | －2 | 2 | 1 | 。 | ${ }_{-}$ | － | － | － | － | － | ${ }_{-1}$ | － | 3 | ${ }^{-3}$ |  |
| 2150 | 2200 | － | 2 | 2 | 1 | 。 | 2 | $\bigcirc$ | 0 | 。 | － | － | ${ }_{1}$ | － | 4 | 4 |  |
| 2200 | 2250 | － | ${ }^{3}$ | － 2 | 1 | $\bigcirc$ | 2 | － | － | － | － | － | 1 | ． | 4 | 4 |  |
| 2250 | 2300 | $-1$ | ${ }^{-3}$ | － | 1 | $\bigcirc$ | $\cdots$ | － | 0 | － | － | － | 1 | 1 | 4 | 4 |  |
| 2300 | 2350 | ${ }_{-1}$ | ${ }^{-3}$ | 2 | － 1 | $\bigcirc$ | $-2$ | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 1 | － 1 | ， | 4 |  |
| 2350 | 2400 | ${ }_{-1}$ | ， | 2 | ${ }_{4}$ | － | 2 | － | － | － | － | － | 1 | 1 | 4 | 4 |  |
| 2400 | 2450 | $-1$ | ${ }^{-3}$ | 2 | 1 | $\bigcirc$ | 2 | － | 0 | － | － | － | 1 | 1 | 4 | 4 |  |
| 2450 | 2500 | － | ${ }^{-3}$ | ${ }^{2}$ | 1 | － | 2 | 。 | － | － | － | 。 | 1 | － 1 | 4 | 4 |  |
| 2500 | 2550 | ${ }_{-1}$ | ${ }^{-3}$ | 2 | － | 。 | 2 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | ． 1 | ． | 4 | 4 |  |
| 2550 | 2600 | ${ }_{-1}$ | ${ }^{-3}$ | 2 | 1 | $\bigcirc$ | 2 | 。 | 。 | － | － | － | 1 | － | 4 | 4 |  |
| 2600 | 2650 | ${ }_{-1}$ | － 2 | － | 1 | $\bigcirc$ | － 1 | － | 0 | － | － | 。 | 1 | 1 | 3 | ${ }^{-3}$ |  |
| 2650 | 2700 | $-1$ | 2 | 2 | － 1 | 。 | $\stackrel{-}{1}$ | 。 | $\bigcirc$ | － | 。 | 。 | 1 | － 1 | 3 | ${ }^{-3}$ |  |
| 2700 | 2750 | ${ }_{-}$ | $-2$ | 2 | .$^{-1}$ | － | － | － | 。 | － | － | － | ${ }_{-1}$ | － | 2 | 2 | － |
| 2750 | 2800 | $-1$ | － | 2 | ${ }^{-1}$ | － | － | － 2 | － | － | 。 | － | 1 | － | 4 | 4 | State forse |
| 2800 | 2850 | ${ }_{-1}$ | ${ }_{-1}$ | 2 | ${ }_{-1}$ | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 2 | ${ }^{1}$ | － 1 | 4 | 4 | $\begin{aligned} & \text { SSE 275Kv line } \\ & \text { SSE Pylon at Ch } 2945 \\ & \hline \end{aligned}$ |
| 2850 | 2900 | － | －1 | 2 | － | 。 | 。 | 。 | 。 | － | 。 | 2 | 1 | － | 4 | 4 | 为 |
| 2900 | 2950 | － | ${ }_{-}$ | － 2 | .$^{1}$ | － | － | 。 | － | － | 。 | 2 | 1 | 1 | 4 | 4 |  |
| 2950 | 3000 | － | ${ }_{-1}$ | 2 | － 1 | － | $\bigcirc$ | 。 | 。 | 。 | 。 | 2 | 1 | － 1 | 4 | 4 |  |
| 3000 | 3050 | － | － | 2 | － | 。 | － | － | － | － | 。 | 。 | － | － | 4 | 4 | Upotosm embenaknenton oneat |
| 3050 | 3100 | ${ }_{-}$ | ${ }_{-1}$ | 2 | ${ }^{1}$ | － | 2 | 。 | － | － | － | － | － 1 | － 1 | 4 | 4 | Upoto memembanmerton |
| 3100 | 3150 | － | ${ }_{-}$ | 2 | ${ }_{-1}$ | 。 | － | － | － | － | 。 | － | － | 1 | 4 | 4 | Upotosmembenameneton oneat |
| 3150 | 3200 | $-1$ | ${ }_{-1}$ | 2 | － 1 | 。 | ${ }^{3}$ | 。 | － | － | 。 | 。 | － | － | － 5 | － 5 | Upoto minembankerto on peat |
| 3200 | 3250 | ${ }_{-}$ | － | 2 | ${ }^{-1}$ | － | ${ }^{3}$ | 0 | － | － | － | － | 1 | － | － 5 | ． 5 | Upotosm embaraknerte onear |
| 3250 | 3300 | $-1$ | $-1$ | 2 | － | － | 3 | － | 。 | － | － | － | － | － 1 | － 5 | s | Upotosmembankenertoneas |
| 3300 | 3350 | ${ }_{-}$ | － | 2 | ${ }_{-}$ | － | 3 | － | － | － | － | － | － | － | － 5 | s | Upotosmembasamererto peast |
| 3350 | 3400 | $-1$ | $-1$ | － 2 | .$^{-1}$ | － | － | 。 | － | － | － | － | － | － | $-2$ | － 2 |  |
| 3400 | 3450 | $-1$ | $-1$ | 2 | ${ }_{-1}$ | － | － | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | － | － | － 1 | － | 2 | $-2$ |  |
| 3450 | 3500 | － 1 | ${ }_{-}$ | 2 | .$^{-1}$ | $\bigcirc$ | － | － | － | － | 0 | $\bigcirc$ | － | － | 2 | －2 |  |
| 3500 | 3550 | ${ }_{-1}$ | － | 2 | － | 。 | － | － | － | － | － | － | － | － | 2 | 2 |  |
| 3550 | 3600 | ${ }_{-}$ | ${ }_{-}$ | － | ${ }^{-1}$ | 。 | － | － | － | － | － | － | $-1$ | － | 2 | －2 |  |
| 3600 | 3650 | $-1$ | ${ }_{-1}$ | － 2 | － 1 | － | － | － | － | － | － | － | 1 | － | ${ }^{-}$ | ${ }^{3}$ | Usto 1 Smatutirock |
| 3650 | 3700 | $-1$ | 2 | 2 | ${ }^{-1}$ | $\bigcirc$ | － | － | － | － | － | － | － | － | ${ }^{-3}$ | －3 | Upto 15m cut in rock |
| 3700 | 3750 | ${ }_{-}$ | 2 | 2 | .$^{1}$ | － | － | － | 0 | － | － | － | － | － | 3 | ${ }^{3}$ | Upto 15 Smutat rocok |
| 3750 | 3800 | － | －2 | － 2 | .$^{1}$ | $\bigcirc$ | － | 0 | 0 | － | － | $\bigcirc$ | － | － | 3 | ${ }^{-3}$ | Upto 15 smatatrock |
| 3800 | 3850 3900 | －-1 | $\stackrel{-2}{-2}$ | $\stackrel{2}{2}$ | － 1 | － | $\stackrel{-1}{ }{ }_{-1}$ | － | $\bigcirc$ | － | － | － | 1 | $\stackrel{-1}{ } \cdot$ | ${ }_{3} \cdot 3$ | ${ }^{-3}$ | Usto 1.5 math n rock |

Total Score
$=$ Alignment Score（Average of $\mathrm{E}, \mathrm{F}, \mathrm{G}, \mathrm{H}$ and I$)+$ Geo
Score＋Structures Score＋Flooding Score（Average of L，
M and N）＋Utilities score＋Constructability Score
（Minimum value of $\mathrm{P} \mathrm{\& Q}$ ）$=$ Total of 6 scores for 6
categories
Then if total＜or equal to－9 then should be coloured red
because this represents possibility of 3 reds or 4 ambers
If tota is between -6 and 8 should be coloured
If total is between -3 and -5 sho



| 12050 | 12100 | ${ }_{-1}$ | 0 | － 2 | ${ }^{-1}$ | － | ${ }^{-1}$ | 0 | － | 0 | 0 | －2 | 0 | 2 | － | － | 275 KV SSE line crossing pylon within 100 m of alignment at ch 11933 m and 12065 m Disruption due to partial online construction as alignment compressible soils |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 12100 | 12150 | －1 | －1 | － 2 | ${ }^{-1}$ | 。 | －1 | 0 | 0 | 0 | － | － | 0 | －2 | 4 | 4 | Disruption due to partial online construction as alignment <br> peast of the existing A96，potent |
| 12150 | 12200 | －1 | 。 | －2 | ${ }_{-1}$ | 。 | －1 | 。 | 。 | 。 | 。 | －1 | 。 | －2 | ． 5 | ． 5 | Disruption due to partial online construction as alignment is positioned to the east of the existing A96，potential compressible soils <br> Distribution mains crossings |
| 12200 | 12250 | －1 | 。 | －2 | － 1 | 。 | － | 。 | 。 | 。 | 。 | － 1 | 。 | －2 | ． 5 | ． | Disruption due to partial online construction as alignment is positioned to the east of the existing A96，potential compressible soils Distribution mains <br> Distribution mains crossings |
| 12250 | 12300 | －1 | 0 | －2 | － 1 | － | － | 0 | 0 | 0 | 0 | － 1 | 0 | 2 | 4 | 4 | Distribution Mains cossings |
| 12300 | 12350 | －1 | 0 | －2 | － 1 | 0 | 0 | 。 | 0 | 0 | 0 | ${ }^{-1}$ | 0 | 2 | 4 | 4 | Distribution Mains cososings |
| 12350 | 12400 | －1 | 。 | －2 | ${ }_{-1}$ | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | －2 | 0 | －2 | － 5 | － 5 | Smal teamenet works combina |
| 12400 | 12450 | －1 | 0 | －2 | － 1 | 。 | $\bigcirc$ | 0 | 0 | 0 | 0 | － 1 | 0 | －2 | 4 | 4 | Distribution Manas cososings |
| 12450 | 12500 | － | 0 | －2 | － 1 | － | 0 | 。 | 0 | 0 | 0 | －1 | 0 | －2 | 4 | 4 | Ostrturution Manans cosisings |
| 12500 | 12550 | －1 | 0 | $-2$ | －1 | － | 。 | 0 | 0 | 0 | 0 | － 1 | 0 | 2 | 4 | 4 | Distribution Manans cosisings |
| 12550 | 12600 | －1 | 0 | －2 | － 1 | 。 | 。 | 0 | 0 | 0 | 0 | －1 | 。 | 2 | 4 | 4 | Distribution Mains cososings |
| 12600 | 12650 | －1 | 0 | 2 | ${ }^{-1}$ | 。 | 。 | 。 | 0 | 0 | 0 | ${ }^{1}$ | 0 | 2 | 4 | 4 | Ostritution Mains cousings |
| 12650 | 12700 | －1 | 0 | －2 | －1 | 0 | $\bigcirc$ | 0 | 0 | 0 | 0 | －1 | 0 | －2 | 4 | 4 | Distribution Mains cousings |
| 12700 | 12750 | －1 | 。 | －2 | ${ }^{-1}$ | 。 | 。 | ${ }_{-1}$ | 。 | 。 | 。 | － 1 | 。 | 2 | － 5 | ． 5 | Small cuvert combline w wht bendiness and disuppion |
| 12750 | 12800 | －1 | 0 | －2 | ${ }^{-1}$ | － | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | － 1 | 0 | 2 | 4 | 4 | Distribution Mains cousings |
| 12800 | 12850 | － | 。 | －2 | － 1 | 。 | 。 | － | 。 | 。 | 0 | － | 0 | 2 | 4 | 4 | Distribution Mains cososiogs |
| 12850 | 12900 | －1 | 0 | － 2 | － 1 | 。 | － | 0 | 0 | 0 | 0 | － 1 | 。 | 2 | 4 | 4 | Distribution Mains cososings |
| 12900 | 12950 | －1 | 0 | －2 | － 1 | 。 | 。 | － | 0 | 。 | － | － 1 | 0 | － 2 | 4 | 4 | Distribution Mains cososings |
| 12950 | 13000 |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
| 13000 | 13050 |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |


|  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  | $\begin{aligned} & \text { n } \\ & \text { On } \end{aligned}$ |  |  |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
|  |  |  |  |  |  |  | $\begin{aligned} & \text { Q } \\ & 0 \\ & 0 \\ & \stackrel{0}{0} \\ & \frac{n}{2} \\ & \stackrel{\rightharpoonup}{0} \end{aligned}$ |  |  |  |  |  |  | $\begin{aligned} & \text {-1 } \\ & \stackrel{3}{3} \\ & \text { 言 } \\ & \stackrel{\rightharpoonup}{0} \\ & \stackrel{\rightharpoonup}{0} \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & -1 \\ & \underline{\rightharpoonup} \\ & \underline{\rightharpoonup} \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & \text { D } \\ & \text { D } \\ & \text { h } \\ & \stackrel{0}{2} \end{aligned}$ |  |
| 0 | 50 | 。 | － | 2 | － | ${ }^{-3}$ | － | 。 | － | 。 | － | － | 。 | 2 | 3 | ${ }^{-3}$ |  |
| 50 | 100 | 。 | 。 | 2 | － 1 | ${ }^{-3}$ | － | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 2 | 3 | 3 |  |
| 100 | 150 | 。 | 。 | 2 | 1 | － | － | － | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 2 | 3 | ${ }_{3}$ | dita |
| 150 | 200 | 。 | 。 | 2 | － | 3 | － | 。 | 。 | 。 | － | 。 | 。 | 2 | ${ }^{3}$ | ${ }_{-3}$ | Sole |
| 200 | 250 | 。 | 。 | 2 | 1 | ${ }^{3}$ | － | 。 | － | － | 。 | 。 | 。 | 2 | ${ }^{3}$ | ${ }^{3}$ |  |
| 250 | 300 | 。 | 。 | 2 | － 1 | ${ }^{-3}$ | － | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 2 | ${ }^{3}$ | ${ }^{3}$ | dita |
| 300 | 350 | 。 | 。 | 2 | ． 1 | － 3 | 。 | － | 。 | － | － | 。 | 。 | 2 | 3 | 3 |  |
| 350 | 400 | 。 | 。 | 2 | ． 1 | 3 | 。 | － | 。 | － | 。 | 。 | 。 | 2 | 3 | ${ }_{3}$ |  |
| 400 | 450 | 。 | － | 2 | － | ${ }^{3}$ | 。 | 。 | 。 | － | 。 | 。 | 。 | 2 | ${ }^{3}$ | ${ }^{-3}$ | le |
| 450 | 500 | 。 | 。 | 2 | － | ${ }^{3}$ | － | 。 | － | － | 0 | 1 | 。 | 2 | 4 | 4 | Traftrscolanad Asees． |
| 500 | 550 | － | － | 2 | － | 3 | － | － | － | － | － | － | － | 2 | ${ }^{3}$ | ${ }^{-3}$ |  |
| 550 | 600 | － | － | 2 | $\cdot 1$ | ${ }^{3}$ | － | － | － | － | － | － | － | 2 | 3 | ${ }^{3}$ |  |
| 600 | 650 | － | － | 2 | ${ }^{-1}$ | ${ }^{-3}$ | － | － | － | － | － | .$^{-1}$ | － | 2 | 4 | 4 | Sse 3 Sulines． |
| 650 | 700 | － | 。 | 2 | .$^{-1}$ | ${ }^{-3}$ | － | － | － | － | － | － | 。 | 2 | 4 | 4 | Sse 3swines． |
| 700 | 750 | － | － | 2 | － 1 | ${ }^{-3}$ | － | － | － | ， | － | － 1 | － | 2 | 4 | 4 | Sse 33xNunes． |
| 750 | 800 | 。 | 。 | 2 | ${ }^{-1}$ | ${ }^{-3}$ | － | － | 。 | 0 | － | ${ }_{-1}$ | 。 | 2 | 4 | 4 | Sse 33x lines． |
| 800 | 850 | － | － | 2 | ${ }_{-}$ | ${ }^{-3}$ | － | － | － | － | － | － | 。 | 2 | 4 | 4 | SSE 3sNunes． |
| 850 | 900 | 。 | 。 | 2 | ${ }^{-1}$ | ${ }^{3}$ | － | － | － | － | － | ${ }^{-1}$ | － | 2 | 4 | 4 | Ssf 33vNines， |
| 900 | 950 | 。 | 。 | 2 | ${ }_{-1}$ | ${ }^{-3}$ | 。 | － | － | 。 | － | － | 。 | 2 | ${ }^{3}$ | ${ }^{-3}$ |  |
| 950 | 1000 | 。 | 。 | 2 | － | ${ }^{-3}$ | － | 。 | 。 | － | 。 | 。 | 。 | 2 | 3 | ${ }^{-3}$ |  |
| 1000 | 1050 | 。 | 。 | 2 | － 1 | ${ }^{-3}$ | 。 | 0 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 2 | ${ }^{3}$ | ${ }^{3}$ | Oismen |
| 1050 | 1100 | 。 | － | 2 | － | ${ }^{-3}$ | 。 | 。 | 0 | 。 | 。 | 。 | 。 | 2 | 3 | ${ }^{3}$ | den |
| 1100 | 1150 | 。 | 。 | 2 | ． 1 | ${ }^{-3}$ | － | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 2 | ${ }^{3}$ | ${ }_{3}$ | Oita |
| 1150 | 1200 | 。 | 。 | 2 | ${ }_{-1}$ | ${ }^{3}$ | － | 。 | － | － | 。 | 。 | 。 | 2 | 3 | 3 | den |
| 1200 | 1250 | 。 | － | 2 | － | ${ }^{-3}$ | － | 0 | 0 | 。 | 。 | 0 | 。 | 2 | ${ }^{3}$ | 3 | Disruption due to Online construction ．Moderate <br> Bendiness／slight hilliness． |
| 1250 | 1300 | － | － | 2 | ${ }_{-1}$ | ${ }^{-3}$ | 。 | － | － | － | 。 | 。 | 。 | 2 | ${ }^{-3}$ | ${ }^{-3}$ | Disruption due to Online construction ．Moderate <br> Bendiness／slight hilliness． |
| 1300 | 1350 | 。 | 。 | 2 | ${ }_{-1}$ | ${ }^{-3}$ | － | 。 | 。 | 。 | 。 | 2 | 。 | 2 | － | ． |  |
| 1350 | 1400 | 。 | 。 | 2 | － | ${ }^{3}$ | 。 | 0 | 0 | 。 | 0 | 2 | 。 | 2 | 5 | － |  |
| 1400 | 1450 | － | － | 2 | － | ${ }^{-3}$ | － | － | 0 | － | 0 | 。 | 。 | ． | ${ }^{3}$ | ${ }^{3}$ |  |
| 1450 | 1500 | 。 | － | 2 | －-1 | ${ }^{-3}$ | － | － | 0 | － | － | － | － | 2 | 3 | ${ }^{-3}$ |  |
| 1500 | 1550 | $\bigcirc$ | ${ }_{-}$ | 2 | ${ }^{-1}$ | ${ }^{-3}$ | － | － | － | － | － | － | ${ }^{-1}$ | ${ }^{1}$ | － 2 | 2 |  |
| 1550 | 1600 | － | － | － 2 | .$^{-1}$ | ${ }^{-}$ | － | － | － | － | 。 | － | － | － | 2 | －2 |  |
| 1600 | 1650 | － | － | 2 | ${ }^{-}$ | 3 | － | － | 0 | － | － | － | － 1 | － | 2 | － 2 |  |
| 1650 | 1700 | － | － 1 | 2 | － 1 | ${ }^{-3}$ | － | $\bigcirc$ | － | － | 。 | － | － | － | 2 | 2 |  |
| 1700 | 1750 | 。 | ${ }_{-}$ | 2 | － | ${ }^{-3}$ | － | 0 | 0 | － | － | 。 | 1 | 1 | 3 | ${ }^{-3}$ | Sill |
| 1750 | 1800 | $\bigcirc$ | －2 | 2 | 1 | ${ }^{3}$ | － | 0 | 0 | 。 | 。 | $\bigcirc$ | ． 1 | － | 4 | 4 |  |
| 1800 | 1850 | 。 | 2 | 2 | － | ${ }^{-3}$ | ${ }_{-1}$ | 。 | － | 。 | 。 | ${ }_{-1}$ | － | ． | － | － | Sill |
| 1850 | 1900 | － | 2 | 2 | － | －3 | － | 。 | － | － | 。 | － | 1 | － 1 | 4 | 4 |  |
| 1900 | 1950 | 。 | 2 | 2 | ${ }_{-1}$ | － | － 1 | 。 | － | 。 | 。 | $\bigcirc$ | ${ }_{-1}$ | － 1 | 4 | 4 | Sill |
| 1950 | 2000 | － | $-2$ | 2 | － | ${ }^{-3}$ | － | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 1 | － | 4 | 4 | Sill |
| 2000 | 2050 | 。 | 2 | 2 | ${ }^{1}$ | ${ }^{3}$ | － | － | 0 | $\bigcirc$ | － | 。 | 1 | ． | ${ }^{-3}$ | ${ }^{-3}$ |  |
| 2050 | 2100 | － | ${ }_{-1}$ | 2 | .$^{-1}$ | ${ }^{3}$ | － | － | － | － | － | － | ． | 1 | 2 | 2 |  |
| 2100 | 2150 | － | － | 2 | － | ${ }^{-3}$ | － | － | － | － | － | － | － | － | 2 | 2 |  |
| 2150 | 2200 | － | － | 2 | － 1 | ${ }^{3}$ | － | － | － | － | 。 | － | － | － | $-2$ | 2 |  |
| 2200 | 2250 | － | － | 2 | － 1 | ${ }^{-3}$ | － | － | 0 | 0 | － | － | ． 1 | － 1 | 2 | － |  |
| 2250 | 2300 | 。 | － | 2 | ${ }^{-1}$ | ${ }^{3}$ | － | － | － | － | － | － | － | － | 2 | －2 |  |
| 2300 | 2350 | 。 | 0 | 2 | － | ${ }^{-3}$ | 。 | 0 | 0 | － | 。 | － | 1 | － | 2 | 2 |  |
| 2350 | 2400 | － | 0 | 2 | － 1 | 3 | － | － | － | － | － | － | ${ }^{-1}$ | － | 2 | － 2 |  |
| 2400 | 2450 | － | ${ }^{-1}$ | 2 | 4 | 3 | － | － | － | － | 。 | － | － 1 | － 1 | 2 |  |  |
| 2450 | 2500 | － | $-1$ | 2 | － 1 | ${ }^{-3}$ | － | － | 。 | 。 | － | 。 | － | － 1 | $-2$ | $-2$ |  |
| 2500 | 2550 | 。 | － 1 | 2 | － 1 | ${ }^{-3}$ | 。 | － | 。 | 。 | 。 | － | ${ }^{1}$ | － | 2 | 2 |  |
| 2550 | 2600 | － | － | 2 | ${ }^{-1}$ | ${ }^{-3}$ | 。 | 0 | － | 0 | 。 | 2 | ${ }_{-1}$ | － | 4 | 4 | 边 |
| 2600 | 2650 | 。 | 0 | 2 | ${ }^{-1}$ | ${ }^{-3}$ | 。 | 。 | － | 。 | 。 | － 2 | ${ }^{-1}$ | ． | 4 | 4 | 边 |
| 2650 | 2700 | 。 | ${ }_{-1}$ | 2 | － | ${ }^{3}$ | ${ }^{-1}$ | 0 | 0 | 。 | 。 | 2 | － | ． | － | － |  |
| 2700 | 2750 | 。 | － | 2 | ${ }^{-1}$ | 3 | ${ }^{-1}$ | 。 | － | 0 | 0 | － | － | ． | － | 6 | 273 mm diameter SGN high pressure gas main crosses alignment at this point．Alignment in large cutting up to 32 m deep． |
| 2750 | 2800 | － | 2 | 2 | 4 | ${ }^{3}$ | 2 | － | － | － | － | － 2 | － 1 | － | $\rightarrow$ | － 7 | 273 mm diameter SGN high pressure gas main crosses alignment at this point．Alignment in large cutting up to 32 m deep． |
| 2800 | 2850 | 。 | ${ }^{-2}$ | 2 | ${ }_{.}$ | ${ }^{3}$ | 2 | 。 | $\bigcirc$ | － | － | 2 | － | － | 7 | 7 |  |
| 2850 | 2900 | － | 3 | 2 | ． | ${ }^{-3}$ | 2 | 。 | 。 | 。 | 。 | 2 | － | － | 7 | － |  |
| 2900 | 2950 | 。 | ${ }_{3}$ | 2 | ${ }_{1}$ | ${ }^{-3}$ | 2 | 。 | 。 | － | － | － 2 | － | － | 7 | $\rightarrow$ | 273 mm diameter SGN high pressure gas main crosses alignment at this point．Alignment in large cutting up to 32 m deep． |
| 2950 | 3000 | 。 | ${ }^{-3}$ | － | 1 | ${ }^{3}$ | 2 | 。 | － | － | － | － | 1 | － 1 | 7 | $\rightarrow$ | 273 mm diameter SGN high pressure gas main crosses alignment at this point．Alignment in large cutting up to 32 m deep． |
| 3000 | 3050 | － | 3 | 2 | － 1 | ${ }^{3}$ | 2 | 。 | 0 | － | － | $-2$ | － | － | 7 | $-7$ | 273 mm diameter SGN high pressure gas main crosses 32 m deep． |
| 3050 | 3100 | 。 | － 3 | 2 | 1 | ${ }^{3}$ | $-2$ | － | 0 | － | 0 | － 2 | － 1 | － 1 | $\rightarrow$ | $\rightarrow$ | 273 mm diameter SGN high pressure gas main crosses alignment at this point．Alignment in large cutting up to alignment 32 m deep <br> 32 m deep |
| 3100 | 3150 | 。 | ${ }^{-3}$ | 2 | ${ }^{-1}$ | 3 | － | － | － | $\bigcirc$ | 0 | － | － | － 1 | 7 | $\rightarrow$ | 273 mm diameter SGN high pressure gas main crosses alignment at this point．Alignment in large cutting up to 32 m deep． |
| 3150 | 3200 | － | － 3 | 2 | ． 1 | － 3 | － 2 | 2 | $\bigcirc$ | 0 | $\bigcirc$ | 2 | － 1 | － 1 | － | － |  |
| 3200 | 3250 | 。 | ${ }^{-3}$ | 2 | － | ${ }^{-3}$ |  | － | 。 | 。 | 。 | －2 | － | － | － | $\rightarrow$ | 273 mm diameter SGN high pressure gas main crosses alignment at this point．Alignment in large cutting up to 21 mdee ． |
| 3250 | 3300 | － | －3 | 2 | 1 | ${ }^{3}$ | 2 | － | － | － | － | － | ${ }^{1}$ | － | － | ． | Silftromoderate utrine |
| 3300 | 3350 | $\bigcirc$ | $-2$ | 2 | ${ }_{-}$ | ${ }^{-3}$ | $\stackrel{2}{2}$ | － | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | 。 | － | － | － | －5 | Ssiot tomomeare unting |
| 3350 | 3400 | $\bigcirc$ | 2 | 2 | ． 1 | ${ }^{3}$ | $\stackrel{-}{-}$ | － | $\bigcirc$ | 0 | 0 | － | ． 1 | － | 4 | 4 | Supht omodesere uturing |
| 3400 | 3450 | 0 | 2 | 2 | ${ }^{-}$ | ${ }^{3}$ | ${ }_{-}$ | $\bigcirc$ | 0 | 0 | 0 | 。 | － | － | 4 | 4 | Subtr tomederate utins． |
| 3450 | 3500 | 。 | －2 | 2 | －-1 | ${ }^{-3}$ | ${ }^{-1}$ | － | － | － | － | － | － | － | 4 | 4 | Subtr tomoderate euthe |
| 3500 | 3550 | － | － | 2 | ${ }^{-}$ | ${ }^{3}$ | $\cdots$ | － | － | － | － | － | ${ }^{-1}$ | ． | 4 | 4 | Subtromoderate eutros |
| 3550 | 3600 | － | $-2$ | 2 | ${ }^{-1}$ | ${ }^{3}$ | － | － | － | － | － | － | ${ }^{-1}$ | ． | － 3 | 3 |  |
| 3600 | 3650 | － | $-_{1}$ | 2 | .$^{-1}$ | 3 | － | － | － | 0 | － | － | ${ }^{-1}$ | － | － 2 | － 2 |  |
| 3650 | 3700 | － | － | 2 | － 1 | －3 | 。 | 。 | － | － | 。 | 。 | － | － | － | 2 |  |
| 3700 | 3750 | 。 |  | 2 | ． | － 3 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | ${ }_{-1}$ | － | 2 | 2 |  |


| 3750 | 3800 | － | － |  |  | 3 |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 3800 | 3850 | 。 | － | 2 | － | ${ }^{3}$ | － | 。 | 。 | － | － | 。 | 。 | 2 | 3 | 3 |  |
| 3850 | 3900 | 。 | － | 2 | 1 | 3 | － | 。 | － | － | － | － | 。 | 2 | 3 | 3 | Combene |
| 3900 | 3950 | 。 | － | 2 | － | 3 | 。 | － | － | － | － | 。 | 。 | 2 | ${ }^{3}$ | 3 |  |
| 3950 | 4000 | 。 | ． | 2 | － | 3 | 。 | － | － | － | － | 。 | 。 | 2 | 3 | 3 |  |
| 4000 | 4050 | 。 | － | 2 | 1 | 3 | 。 | 。 | 。 | － | － | 。 |  | 2 | 3 | 3 |  |
| 4050 | 4100 | 。 | － | 2 | 1 | 3 | － | － | － | － | － | － | 。 | 2 | 3 | 3 | Iomele |
| 4100 | 4150 | 。 | － | 2 | 1 | 3 | － | － | － | － | － | － | 。 | 2 | 3 | ${ }^{-3}$ |  |
| 4150 | 4200 | 。 | － | 2 | 1 | ${ }^{3}$ | － | － | － | － | － | － | 。 | 2 | 3 | 3 |  |
| 4200 | 4250 | 。 | $\bigcirc$ | 2 | － | ${ }^{3}$ | － | － | ． | － | － | $\bigcirc$ | 。 | 2 | 3 | ${ }^{3}$ |  |
| 4250 | 4300 | － | － | 2 | 1 | 3 | 。 | － | － | － | － | － | 。 | 2 | ， | 3 |  |
| 4300 | 4350 | － | － | 2 | － | 3 | － | 。 | － | － | － | 。 |  | 2 | ${ }^{3}$ | ． | Comen |
| 4350 | 4400 | － | 4 | 2 | － | ${ }^{3}$ | － | 。 | － | ， | － | 。 | 。 | 2 | 3 | 3 | Comen |
| 4400 | 4450 | 。 | － | 2 | 1 | 3 | － | － | － | － | － | 。 | 。 | 2 | 3 | 3 |  |
| 4450 | 4500 |  | 1 | 2 | 1 | ． | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 2 | 。 | 2 | S |  | Somele |
| 4500 | 4550 | 。 | 4 | 2 | 1 | ${ }^{3}$ | － | － | ． | ． | ． | 2 | － | 2 | s | － |  |
| 4550 | 4600 | 。 | － | 2 | 1 | 3 | － | － | $\bigcirc$ | － | － | 。 | 。 | 2 | 3 | ${ }_{3}$ |  |
| 4600 | 4650 | － | － | 2 | 1 | 3 | － | － | － | － | － | － | 。 | 2 | 3 | 3 | 为 |
| 4650 | 4700 | － | － | 2 | 1 | 3 | － | － | － | － | － | － | 。 | 2 | 3 | 3 |  |
| 4700 | 4750 |  | 。 | 2 | ． | ． | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 2 | 。 | 2 | ． |  | Comele |
| 4750 | 4800 | － | － | 2 | 1 | 3 | － | － | － | － | － | 2 | 。 | 2 | ， |  | （eamen |
| 4800 | 4850 | 。 | － | 2 | 1 | 3 | － | 。 | 0 | － | － | 。 | 。 | 2 | 3 | ${ }_{3}$ |  |
| 4850 | 4900 | － |  | 2 | 1 | 3 | － | 。 | ． | － | － | 。 | 。 |  | 3 | 3 | 为 |
| 4900 | 4950 | － | － | 2 | 1 | 3 | － | － | － | － | － | － | 。 | 2 | 3 | 3 | Comen |
| 4950 | 5000 | － | － | 2 | 1 | 3 | － | － | － | － | － | － | 。 | 2 | 3 | 3 | Combeientiber |
| 5000 | 5050 | 。 | － | 2 | 1 | 3 | 。 | － | － | － | － | 。 | 。 | 2 | 3 | 3 | Combeion orber |
| 5050 | 5100 | 。 | － | 2 | 1 | 3 | 。 | － | － | － | 。 | － | 0 | 2 | 3 | 3 | Combeite orben |
| 5100 | 5150 | 。 | 。 | 2 | － | ${ }^{3}$ | － | － | － | － | － | － | 。 | 2 | 3 | 3 | Combeion orberde |
| 5150 | 5200 | 。 | 。 | 2 | 1 | ． | 。 | 。 | － | － | － | 。 | 。 | 2 | 3 |  | Combeias of tema |
| 5200 | 5250 | － | － | 2 | 1 | 3 | － | － | － | － | － | － | － | 2 | 3 | 3 |  |
| 5250 | 5300 | － | $\bigcirc$ | 2 | － | 3 | － | － | － | － | $\bigcirc$ | － | 。 | 2 | 3 | 3 |  |
| 5300 | 5350 | － | 0 | 2 | 1 | 3 | － | － | $\bigcirc$ | － | － | － | 。 | 2 | － | ， |  |
| 5350 | 5400 | － | － | 2 | 1 | 3 | ． |  | － | $\bigcirc$ | － | 。 | 。 |  | 3 | 3 |  |
| 5400 | 5450 |  | 0 | 2 | 1 | 3 | － | 。 | 。 | － | － | 。 | 。 | 2 | 4 | 4 |  |
| 5450 | 5500 | － | － | 2 | 1 | 3 | 1 | － | － | － | － | － | 。 | 2 | 4 | 4 |  |
| 5500 | 5550 | 。 | 。 | 2 | 1 | 3 | － | － | － | － | － | － | 。 | 2 | 3 | 3 |  |
| 5550 | 5600 | 。 | 。 | 2 | － | 3 | － | 。 | － | － | － | － | 。 | 2 | 3 | 3 | Combete |
| 5600 | 5650 | － | － | 2 | 1 | ${ }^{3}$ | － | － | － | － | － | － | 。 | 2 | 3 | 3 |  |
| 5650 | 5700 | － | $\bigcirc$ | 2 | － | 3 | － | － | － | － | $\bigcirc$ | － | 。 | 2 | 3 | ， | Comen |
| 5700 | 5750 | 。 | ． | 2 | － | 3 | 。 | － | － | － | － | 。 | 。 |  | － | 3 |  |
| 5750 | 5800 | 。 | 。 | 2 | 1 | 3 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 2 | 。 | 2 | S | － | 273 mm diameter SGN high pressure gas main crosses to online construction． |
| 5800 | 5850 | 。 | － | 2 | ${ }_{-1}$ | 3 | 4 | － | － | － | － | 2 | 。 | － | ． | 6 |  |
| 5850 | 5900 |  | － | 2 | ． |  | － | － | 。 | 。 | 。 |  | 。 | 2 | － |  |  |
| 5900 | 5950 | － | － | 2 | 1 | 3 | － | － | $\bigcirc$ | － | － | － | 。 | 2 |  | － |  |
| 5950 | 6000 | － | － | 2 | 1 | ${ }^{3}$ | － | － | － | $\bigcirc$ | － | － | 。 | 2 | 4 | 4 | Semen |
| 6000 | 6050 | 。 | 。 | 2 | 1 | 3 | － | 。 | 。 | － | － | 。 | 。 | 2 | 4 | 4 |  |
| 6050 | 6100 | － | － | 2 | 1 | 3 | － | － | － | － | － | 1 | 。 | 2 | ． | － |  |
| 6100 | 6150 | － | － | 2 | 1 | ${ }^{3}$ | － | － | － | － | － | 1 | 。 | 2 | S | 5 | Semen |
| 6150 | 6200 | 。 | － | 2 | 1 | 3 | 1 | － | － | － | － | － | 。 | 2 | 4 | 4 |  |
| 6200 | 6250 | 。 | 。 | 2 | 1 | 3 | ． | － | － | － | － | － | 。 | 2 | 4 |  |  |
| 6250 | 6300 | 。 | － | 2 | 1 | 3 | － | － | － | － | － | － | 2 | 1 | － | － |  |
| 6300 | 6350 | 。 | － | 2 | 1 | 3 | 1 | － | － | － | － | － | 2 | 1 | $\checkmark$ | － |  |
| 6350 | 6400 |  |  |  |  |  |  |  | 。 | 。 |  |  |  |  | ， |  | Earthworks cutting up to 45 m deep which will generate major earthwork quantities．Unidentified ground conditions at this location combined with difficult access |
| 6400 | 6450 |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  | － |  |  |  |
|  |  | $\bigcirc$ | 3 | 2 | 1 | 3 | 2 | － | － | － | － | － | 2 | 1 | － | － |  |
| 6450 | 6500 |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
|  | 6550 |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  | 1 |  | － |  |
| 6500 | 6550 |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  | 2 |  |  |  |  |
| 6550 | 6600 |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
|  |  | － | 3 | 2 | 1 | ${ }^{3}$ | ： | 2 | － | － | － | － | 2 | 1 | － | － |  |
| 6600 | 6650 |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
|  |  | － | ： | 2 | － | 3 | － | － | － | － | － | － | 2 | － | － | － |  |
| 6650 | 6700 |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
| 6700 | 6750 |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
|  |  | － |  |  |  |  |  |  | － | － | － | － | 2 | 1 | ． | 6 |  |
| 6750 | 6800 |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
|  |  | － |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  | ： | － |  | － | conditions at this location combined with difficult access and likely disruption． |
| 6800 | 6850 |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  | ， | ， |  |  |  |
| 6850 | 6900 |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  | 2 |  |  |  |  |
|  |  | － | 3 | 2 | － | 3 | 2 | 0 | $\bigcirc$ | － | － | － | 2 | 1 | － | － |  |
| 6900 | 6950 |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
|  |  | － | 3 | 2 | 1 | 3 | 2 | － | － | － | － | － | 2 | － | － | － | come |
| 6950 | 7000 |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
| 7000 |  |  |  |  |  |  |  | － | － |  |  |  | － | 1 | － | － |  |
| 7000 | 7050 | － | 3 | 2 | － |  |  |  | － | － | － |  |  |  |  |  |  |
| 7050 | 7100 |  |  |  |  |  |  |  |  | － |  |  | 2 |  |  |  |  |
|  |  | － | 3 | 2 | － | 3 | 2 | － | － | － | － | － | 2 | － | － | － |  |
| 7100 | 7150 |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
|  |  | 。 | 3 | 2 | 1 | 3 | 3 | － | － | $\bigcirc$ | － | － | ： | 1 | $\rightarrow$ | ， |  |
| 7150 | 7200 |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
|  |  | － | 3 | 2 | 1 | 3 | 3 | － | － | － | － | － | 2 | － | 7 | ， |  |
| 7200 | 7250 |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
| 7250 |  | － | 3 | 2 | 1 | 3 | 3 | － | － | － | － | － | 2 | 1 | 7 | ， |  |
| 7250 | 7300 | － |  |  |  |  | 3 | － | － | － | － | － | 2 | － | $\rightarrow$ | ． |  |
| 7300 | 7350 |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
|  |  | － | 3 | $=$ | － | 3 | 3 | － | － | － | － | － | ． | － | $\rightarrow$ | ． |  |
| 7350 | 7400 |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
|  |  |  |  |  |  |  | － | 。 | － | － | － | － | 2 | － | $\rightarrow$ | ， |  |
| 7400 | 7450 |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |


| 7450 | 7500 | － | ， | 2 | 1 | ， | ， | － | － | － |  |  |  |  |  |  | Earthworks cutting up to 59 m deep which will generate major earthwork quantities．Unidentified ground conditions at this location combined with difficult access |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 7500 | 7550 |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
|  |  | － | 3 | 2 | 1 | ${ }^{3}$ | 3 | － | － | － | － | － | 2 | － | 7 | ． |  |
| 7550 | 7600 |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
|  |  | － | 3 | 2 | 1 | 3 | 3 | － | － | － | － | － | 2 | 1 | 7 | ， |  |
| 7600 | 7650 | － | ， | 2 |  |  |  | － | － | － |  |  |  |  |  |  |  |
| 7650 | 7700 | 。 |  |  |  |  |  | ． | ． | 。 | 。 | － |  |  |  |  |  |
|  |  | － | 3 | 2 | 1 | 3 | 2 | － | － | － | － | 。 | 2 | 1 | － | － | men |
| 7700 | 7750 |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
|  |  | － | 3 | 2 | 1 | 3 | 2 | － | － | － | － | － | 2 | － | － | － |  |
| 7750 | 7800 |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
|  |  | － | 3 | 2 | ． | 3 | 2 | － | － | － | － | 。 | 2 | 1 | － | － | Sele |
| 7800 | 7850 |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
|  |  | － | 3 | 2 | 1 | ${ }^{3}$ | 2 | － | － | － | － | 。 | 2 | 1 | － | － |  |
| 7850 | 7900 | － | 2 | 2 | － | 3 | 。 | － | － | － | － | 。 |  | 1 | 4 |  |  |
| 7900 | 7950 | － | 2 | 2 | 1 | 3 | － | 。 | 。 | 。 | － | － | 2 | 1 | 4 | 4 |  |
| 7950 | 8000 | 。 | － | 2 | 1 | ${ }^{3}$ | 。 | － | － | － | － | － | ： | 1 | 3 | 3 |  |
| 8000 | 8050 | － | － | 2 | 1 | ${ }^{3}$ | 。 | 。 | － | 。 | 。 | 。 | ． 2 | ， | 3 | 3 | Mmaremben |
| 8050 | 8100 | － | － | 2 | 4 | ${ }^{3}$ | 1 | － | － | 。 | － | － | － | 1 | 4 | 4 |  |
| 8100 | 8150 | － | － | 2 | 1 | 3 | 1 | － | － | － | － | $\bigcirc$ | 2 | 1 | 4 | 4 |  |
| 8150 | 8200 | 。 | － | 2 | － | 3 | － | 2 | － | 。 | － | 。 | － | 1 | － | － |  |
| 8200 | 8250 | 。 | － | 2 | ． | 3 | － | 。 | 。 | － | － | － |  | － | － | ． |  |
| 8250 | 8300 |  | － | － | ， | ， | ， | － | － | ， | － | － |  |  | ， |  |  |
| 8300 | 8350 |  |  |  |  |  |  |  |  |  | － |  |  |  |  |  |  |
| 8350 | 8400 | － | 1 | 2 | 1 | － 3 | 1 | － | － | － | 。 | － | 2 | 1 | 4 | 4 |  |
|  |  | － | 1 | 2 | 1 | 3 | 1 | － | － | － | － | － | 2 | 1 | 4 | 4 |  |
| 8400 | 8450 |  |  | 2 | － | 3 |  |  | 。 | 。 | 。 | 。 |  | ． | 4 |  |  |
| 8450 | 8500 |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
| 8500 | 8550 | 。 | － | 2 |  |  |  | － | － | － | － | － |  |  |  |  |  |
|  |  | － | － | 2 | 1 | 3 | 1 | 。 | － | － | － | － | 2 | － | 4 | 4 |  |
| 8550 | 8600 | 。 | 2 | 2 | － | ${ }^{3}$ | － | － | － | － | － | 。 | ： | 1 | ． | ． |  |
| 8600 | 8650 |  | ， | 2 | ， | ， | ， | ， |  | ， | ， | － |  |  |  |  |  |
| 8650 | 8700 |  |  |  |  |  |  | － | － | － | － | － |  |  | 5 | s |  |
|  |  | － | 2 | 2 | 1 | 3 | － | － | － | － | － | － |  |  | s | 5 |  |
|  |  | － | 2 | 2 | 1 | 3 | 1 | － | － | － | － | － | 2 | － | 5 | ． |  |
| 8750 | 8800 | － | 2 | 2 | 1 | 3 | － | － | － | － | － | 。 | 2 | － | 5 | ． |  |
| 8800 | 8850 |  |  |  |  | ， |  |  |  | ， | ， | － |  | ， | ， |  |  |
| 8850 | 8900 | 。 | － | 2 | － | ${ }^{3}$ | － | － | － | $\bigcirc$ | 。 | 。 | 2 | 1 | 3 | 3 | Nomen |
| 8900 | 8950 | － | ${ }_{-}$ | 2 | 1 | 3 | － | － | － | － | － | － | 2 | ＋ | 3 | 3 | comen |
| 8950 | 9000 | － | － | 2 | 4 | 3 | － | － | － | － | － | 。 | 2 | ． | 3 | 3 |  |
| 9000 | 9050 | － | － | 2 | 1 | 3 | － | － | － | 。 | 。 | 。 | 2 | － | 3 | 3 | comoteme |
| 9050 | 9100 |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
|  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
| 9100 | 9150 |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
|  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
| 9150 | 9200 | － | $=$ | － | 1 | 3 | 2 | 3 | － | － | － | 。 | 2 | 1 | 9 | － |  |
|  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
|  |  | － | 2 | 2 | 4 | 3 | 2 | 3 | － | $\bigcirc$ | － | － | 2 | 1 | ， | ， |  |
| 9200 | 9250 |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
|  |  | － | 2 | － |  | 3 | 2 | 3 | － | － | － | 。 |  | 1 | ， | ． |  |
| 9250 | 9300 |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
|  |  | 。 | 3 | － 2 | 1 | 3 | ${ }^{3}$ | 3 | － | 0 | － | － | ： | － | 10 | 10 |  |
| 9300 | 9350 |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
|  |  |  |  |  |  |  |  |  |  | － | － | － |  |  | 10 | 10 | \％ex |
| 9350 | 9400 |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
|  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  | 。 | 。 | ． | 1 | 10 | ． 10 |  |
| 9400 | 9450 |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
|  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  | licker |
|  |  | － | 3 | ： | － | － | － | 3 | － | － | 。 | － | 2 | 1 | 10 | ． 10 |  |
| 9450 | 9500 |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
|  |  | － | 3 | － |  | 3 | 2 | 3 | － | $\bigcirc$ | － | － | 2 | － | ， | ， |  |
| 9500 | 9550 |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
|  |  | － |  |  |  | 3 | － | 3 | － | － | － | － | 2 | － | ， | ． |  |
| 9550 | 9600 |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
|  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
| 9600 | 9650 | － | － | 2 | 1 | ${ }^{3}$ | $\bigcirc$ | － | $\bigcirc$ | － | － | － | 。 | 2 | 3 | 3 |  |
| 9650 | 9700 | － | － | 2 | 1 | 3 | － | － | － | － | － | ${ }^{-1}$ | 。 | 2 | 4 | 4 | Taftscoternd Aseses |
| 9700 | 9750 | － | － | $\stackrel{2}{2}$ | ${ }_{-}$ | 3 | － | － | － | $\bigcirc$ | 。 | － | 。 | 2 | 3 | 3 |  |
| 9750 | 9800 | － | ${ }^{-}$ | 2 | － | 3 | － | 。 | － | － | － | － | － | 2 | 3 | 3 |  |
| 9800 | 9850 | － | － | 2 | － | ${ }^{3}$ | 。 | 。 | － | － | 。 | － | － | 2 | 3 | 3 |  |
| 9850 | 9900 | － | 1 | 2 | 1 | 3 | － | － | － | － | － | － | － | 2 | 4 | 4 |  |
| 9900 | 9950 | 。 | 2 | 2 | － | 3 | $\pm$ | － | － | 。 | － | 。 | 。 | 2 | 6 | － | Some |
| 9950 | 10000 | $\bigcirc$ | 2 | 2 | ． | ${ }^{3}$ | ． 1 | ． | － | － | 。 | 。 | 。 | 2 | － | － |  |
| 10000 | 10050 | 。 | 2 | 2 | － | 3 | 。 | － | － | 。 | 。 | 。 | 。 | 2 | － | － |  |
| 10050 | 10100 | － | － | 2 | 1 | 3 | 。 | － | － | － | － | － | 。 | 2 | 4 | － | Somele |
| 10100 | 10150 | 。 | 1 | 2 | 1 | ${ }^{3}$ | 。 | 。 | － | － | － | 。 | 。 | 2 | 3 | 3 |  |
| 10150 | 10200 | － | － | 2 | ， | 3 | 。 | － | － | 。 | － | 。 | 。 | 2 | ${ }^{3}$ | 3 | Mree mement |
| 10200 | 10250 | 。 | － | 2 | 1 | 3 | 。 | － | － | 。 | 。 | 。 | 。 | 2 | 3 | ${ }^{-3}$ |  |
| 10250 | 10300 | 。 | － | 2 | － | 3 | 。 | － | － | － | － | － | 。 | 2 | 3 | ， |  |
| 10300 | 10350 | 。 | － | 2 | － | 3 | － | － | － | 0 | － | － | 。 | 2 | 3 | 3 |  |
| 10350 | 10400 | － | － | 2 | 1 | 3 | － | － | － | － | － | － | 。 | 2 | 4 | 4 |  |
| 10400 | 10450 | － | － | 2 | 1 | 3 | 1 | － | － | － | － | － | 。 | 2 | 4 | 4 |  |
| 10450 | 10500 | － | － | 2 | 1 | 3 | ． | － | － | － | － | － | 。 | 2 | 4 | 4 |  |
| 10500 | 10550 | 。 | ． | 2 | － | ${ }^{3}$ | － | 。 | － | － | 。 | 。 | 。 | 2 | 4 | 4 |  |
| 10550 | 10600 | 。 | 。 | 2 | － | 3 | － | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | $\bigcirc$ | － | 2 | 4 | ${ }_{4}$ |  |
| 10600 | 10650 | 。 | － | 2 | － | 3 | － | － | － | 。 | － | 。 | 。 | 2 | 4 | 4 |  |
| 10650 | 10700 | － | － | 2 | － | 3 | － | 。 | － | － | － | 。 | 。 | 2 | 4 | 4 |  |
| 10700 | 10750 | 。 | － | 2 | － | ${ }^{3}$ | － | － | $\bigcirc$ | － | － | 。 | 。 | 2 | 4 | 4 |  |
| 10750 | 10800 |  | － | 2 | － | 3 | － | － | － | － | － | 。 | 。 | 2 | 4 | 4 |  |
| 10800 | 10850 |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |


| 10850 | 10900 | 0 | －1 | － 2 | －1 | ${ }^{-3}$ | －2 | 0 | 0 | 0 | 0 | － | 0 | 2 | － | － | $\begin{aligned} & \text { Moderate embankment due to alignment partially offline } \\ & \text { combined with compressible ground and potential traffic } \\ & \text { disruption during construction. } \end{aligned}$ |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 10900 | 10950 | 0 | －2 | － 2 | － 1 | －3 | － 2 | － | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 2 | 6 | － | Moderate embankment due to alignment partially offline disruption during construction |
| 10950 | 11000 | 。 | －2 | －2 | 1 | － | 2 | 。 | 0 | 。 | 。 | 0 | 。 | 2 | ． | － | Moderate embankment due to alignment partially offline combined with compressible ground and potential traffic |
| 11000 | 11050 | 。 | －2 | －2 | － | ${ }^{-3}$ | －1 | 。 | 0 | 。 | 0 | 0 | 0 | ． 2 | －5 | ． 5 | Moderate embankment and cuttings due to alignment partially offline combined with compressible ground and potential traffic disruption during construction． |
| 11050 | 11100 | 。 | －-1 | －2 | － 1 | ${ }^{-3}$ | ${ }_{-1}$ | 。 | 0 | － | 0 | － | 0 | 2 | 4 | 4 | Moderate embankment and cuttings due to alignment partially offline combined with compressible ground and potential traffic disruption during construction． |
| 11100 | 11150 | 。 | ${ }_{-1}$ | － 2 | － | －3 | ${ }_{-1}$ | 。 | 。 | 。 | 0 | 。 | 。 | － 2 | 4 | 4 | Moderate embankment and cuttings due to alignment partially offline combined with compressible ground and potential traffic disruption during construction． |
| 11150 | 11200 | 。 | 。 | －2 | － 1 | ${ }_{-3}$ | ${ }_{-1}$ | 。 | 0 | 0 | 0 | 。 | 0 | －2 | 4 | 4 | Moderate embankment and cuttings due to alignment partially offline combined with compressible ground and potential traffic disruption during construction． |
| 11200 | 11250 | 0 | －1 | － 2 | ${ }_{-1}$ | －3 | － 1 | 0 | 0 | 0 | 0 | － | 0 | 2 | 4 | 4 | Moderate embankment and cuttings due to alignment partially offline combined with compressible ground and potential traffic disruption during construction． |
| 11250 | 11300 | 。 | －1 | － 2 | ${ }_{-1}$ | ${ }^{-3}$ | － 1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 2 | 4 | 4 | Moderate embankment and cuttings due to alignment partially offline combined with compressible ground and potential traffic disruption during construction． |
| 11300 | 11350 | 。 | ${ }_{-1}$ | － 2 | ${ }_{-1}$ | ${ }_{-3}$ | －1 | 。 | 0 | 。 | 。 | 。 | 。 | 2 | 4 | 4 | Moderate embankment and cuttings due to alignment partially offline combined with compressible ground and potential traffic disruption during construction． |
| 11350 | 11400 | 。 | 。 | －2 | .$_{1}$ | ${ }^{-3}$ | ${ }_{-1}$ | 。 | 。 | 0 | 0 | 。 | 0 | － 2 | 4 | 4 | Moderate embankment and cuttings due to alignment partially offline combined with compressible ground and potential traffic disruption during construction． |
| 11400 | 11450 | 。 | 。 | －2 | ${ }_{-1}$ | －3 | － 1 | 。 | 0 | 。 | 。 | 。 | 。 | 2 | 4 | 4 | Moderate embankment and cuttings due to alignment partially offline combined with compressible ground and potential traffic disruption during construction． |
| 11450 | 11500 | 。 | 。 | －2 | ${ }^{-1}$ | －3 | －1 | 0 | 0 | 0 | 0 | $\bigcirc$ | 。 | －2 | 4 | 4 | Moderate embankment and cuttings due to alignment partially offline combined with compressible ground and potential traffic disruption during construction． |
| 11500 | 11550 | 。 | 。 | －2 | ${ }^{-1}$ | ${ }_{-3}$ | ${ }_{-1}$ | 。 | 0 | 。 | 0 | ${ }_{-2}$ | 0 | －2 | － | － |  |
| 11550 | 11600 | 。 | 。 | －2 | ${ }_{-1}$ | －3 | － | 。 | 0 | 。 | 。 | －2 | 。 | －2 | － | － |  |
| 11600 | 11650 | 。 | 。 | －2 | ${ }^{-1}$ | ${ }^{-3}$ | － | 0 | 0 | 0 | 0 | － | 0 | 2 | 6 | － |  |
| 11650 | 11700 | 。 | － 1 | －2 | ${ }^{-1}$ | ${ }_{-3}$ | － 1 | 。 | 0 | 。 | 0 | ${ }_{-2}$ | 。 | －2 | － | － |  |
| 11700 | 11750 | 。 | －1 | －2 | － 1 | －3 | －1 | 0 | 0 | 0 | 0 | ${ }_{-1}$ | 0 | 2 | － | － | Disruption due to partial online construction as alignment is positioned to the east of the existing A96，potential compressible soils．Distribution mains crossings． |
| 11750 | 11800 | 。 | 。 | －2 | － 1 | －3 | － | 。 | － | 0 | 0 | －1 | 0 | 2 | 4 | － | Oistributo Manan cossings． |
| 11800 | 11850 | － | 0 | －2 | －1 | ${ }^{-3}$ | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | －1 | 0 | 2 | 4 | 6 | Oistribution Mans cososings． |
| 11850 | 11900 | 。 | 0 | －2 | － 1 | ${ }^{-3}$ | － | 0 | 0 | 0 | 0 | －1 | 0 | 2 | 4 | 6 | Distribution Mains cosisings． |
| 11900 | 11950 | 。 | 0 | －2 | － 1 | －3 | － | 0 | 0 | 0 | 0 | － 1 | 0 | 2 | 4 | ${ }^{-}$ | Oistriutuon Mains cosisings． |
| 11950 | 12000 | 。 | 。 | －2 | －1 | ${ }^{-3}$ | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | －2 | 0 | 2 | － 5 | ${ }_{-}$ |  |
| 12000 | 12050 | 。 | 0 | －2 | －1 | －3 | － | 0 | 0 | 0 | 0 | － 1 | 0 | 2 | 4 | ${ }^{6}$ | Obstriution Manas cosisings． |
| 12050 | 12100 | 。 | 0 | －2 | － 1 | ${ }^{-3}$ | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | － 1 | 0 | 2 | 4 | 6 | Obstriutuon Mains cosisios． |
| 12100 | 12150 | 。 | 。 | －2 | － 1 | ${ }^{-3}$ | 。 | 。 | 。 | 0 | 0 | － 1 | 0 | 2 | 4 | ${ }^{6}$ | Oistribution Mans cosisinge． |
| 12150 | 12200 | 。 | 0 | －2 | － 1 | ${ }^{-3}$ | － | 。 | 0 | 0 | 0 | － 1 | 0 | 2 | 4 | 6 | Obstribution Mains cososings． |
| 12200 | 12250 | 。 | 0 | －2 | － 1 | ${ }^{-3}$ | － | 。 | 0 | 0 | 0 | － | 0 | 2 | 4 | － | Distribution Manas cososios． |
| 12250 | 12300 | 。 | 0 | －2 | － 1 | ${ }^{-3}$ | 。 | 。 | － | 0 | 。 | － 1 | 0 | 2 | 4 | － | OStributon Mains cosisins． |
| 12300 | 12350 | 。 | 。 | －2 | － 1 | ${ }^{-3}$ | 。 | ${ }_{-1}$ | － | 。 | 。 | － 1 | 。 | －2 | － 5 | － | Smal culuer comblined with bendiness and disprotion． |
| 12350 | 12400 | 。 | 0 | －2 | － 1 | ${ }^{-3}$ | － | 。 | 0 | 0 | 0 | － | 。 | 2 | 4 | 6 | Distribution Mains cososings． |
| 12400 | 12450 | 。 | 0 | －2 | － 1 | － 3 | 0 | 。 | 0 | 0 | 0 | － | 0 | 2 | 4 | － | Obstriution Mains cosisings． |
| 12450 | 12500 | 。 | 0 | $-2$ | － | －3 |  | － | 。 | 0 | 0 | ${ }^{-1}$ | － | －2 | 4 | － | Ostrtubuton Mains cossings． |
| 12500 | 12550 |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |


Rules
Total Score
$=$ Alignment Score（Average of E，F，G，H and I）+ Geo
Score＋Structures Score＋Flooding Score（Average of $L$ ，
（Minimum value of $P \& Q$ ）$=$ Total of 6 scores for 6
categories
Then if total＜or equal to－9 then should be coloured red
because this represents possibility of 3 reds or 4 ambers
since this could represent 2 reds or $3 / 4$ ambers．
f total is between -3 and -5 sho

|  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  | $\begin{aligned} & n \\ & \frac{0}{\infty} \end{aligned}$ |  |  |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
|  |  |  |  |  |  |  |  |  | $\begin{aligned} & \text { 끔 } \\ & \frac{0}{2} \\ & \text { 믈. } \end{aligned}$ |  |  | $\stackrel{c}{\text { 联 }}$ |  |  | $\begin{aligned} & -1 \\ & \underset{\sim}{\mathbf{O}} \end{aligned}$ |  | 2 3 $\frac{3}{3}$ $\stackrel{3}{3}$ |
| 0 | 50 | 0 | 0 | 0 | ${ }^{-1}$ | ${ }^{3}$ | $\bigcirc$ | － | $\bigcirc$ | 0 | － | － | 0 | 2 | ${ }^{3}$ | 3 | Oonine cosstration disuspion． |
| 50 | 100 | － |  | 。 | ． | ${ }^{-3}$ | － | 。 | － | － | 。 | 。 | 。 | － 2 | ${ }^{3}$ | ${ }^{-3}$ | Online constration disurution． |
| 100 | 150 | － | － | － | － | ${ }^{-3}$ | － | 。 | 。 | － | － | － | 。 | 2 | ${ }^{3}$ | ${ }^{-3}$ | Onine constrationd dsupution． |
| 150 | 200 | 。 | － | － | ${ }_{-}$ | ${ }^{3}$ | 。 | 。 | － | 。 | 。 | 。 | 。 | 2 | ${ }^{3}$ | ${ }^{3}$ | Online constration disurpion． |
| 200 | 250 | － | － | － | － | ${ }^{3}$ | － | － | － | － | － | － | － | 2 | 3 | 3 | Onlie constractoon dsunplon． |
| 250 | 300 | － | － | － | ${ }_{-}$ | ${ }^{-3}$ | － | － | 。 | － | 。 | － | 。 | 2 | － 3 | ${ }^{-3}$ | Online constration disurpion． |
| 300 | 350 | － | － | － | .$^{1}$ | ${ }^{3}$ | － | － | － | 。 | － | － | － | 2 | 3 | ${ }^{3}$ | Onine coastaction dssupation． |
| 350 | 400 | － | － | － | ${ }^{1}$ | ${ }^{-3}$ | － | 。 | － | 。 | 。 | － | 。 | 2 | ${ }^{-3}$ | 3 | Online constration disupution． |
| 400 | 450 | 。 | － | － | ${ }^{-1}$ | ${ }^{-3}$ | 。 | 。 | － | － | 。 | 。 | 。 | 2 | ${ }^{3}$ | 3 | Online constration disurpion． |
| 450 | 500 | － | － | － | ${ }^{-1}$ | ${ }^{-3}$ | － | － | － | － | － | ． 1 | － | 2 | 4 | 4 | Trafic cocoland asses． |
| 500 | 550 | － | － | － | － | ${ }^{-3}$ | － | － | － | － | － | 。 | 。 | 2 | ${ }^{-3}$ | ${ }^{-3}$ | Online costratcion disurpion． |
| 550 | 600 | － | － | － | － | ${ }^{-3}$ | － | － | 。 | － | 。 | － | － | 2 | 3 | ${ }^{-3}$ | Online cosstration disuntion． |
| 600 | 650 | － | － | － | － | ${ }^{3}$ | － | － | － | － | － | － | 。 | 2 | 4 | 4 | Sse 3sk ines． |
| 650 | 700 | － | － | － | .$^{-1}$ | ${ }^{-3}$ | 。 | 。 | 。 | － | － | .$^{-1}$ | 0 | 2 | 4 | 4 | Ste 3swines． |
| 700 | 750 | － | － | － | ${ }^{1}$ | ${ }^{-3}$ | － | 。 | － | － | － | ． 1 | － | 2 | 4 | 4 | Sse 3xwines． |
| 750 | 800 | － | － | － | － | ${ }^{-3}$ | 。 | 。 | － | 。 | 。 | － | 。 | 2 | 4 | 4 | Sse 330 mines． |
| 800 | 850 | － | － | － | － | ${ }^{-}$ | － | － | － | － | － | － | － | 2 | 4 | 4 | Sse 3salnes． |
| 850 | 900 | － | － | － | － | 3 | 。 | 。 | － | － | － | ． 1 | 。 | 2 | 4 | 4 | Sse 3xw lnes． |
| 900 | 950 | － | － | － | － | ${ }^{-3}$ | 。 | － | 。 | － | － | － | 。 | －2 | ${ }^{-3}$ | －3 | Onine constatationdsusprion． |
| 950 | 1000 | － | － | － | ${ }^{-1}$ | ${ }^{-3}$ | － | － | 。 | － | 。 | 。 | 。 | 2 | ${ }^{-}$ | ${ }^{-3}$ | Online constration disurution． |
| 1000 | 1050 | － | － | － | － | ${ }^{3}$ | － | 。 | 。 | 。 | － | － | － | 2 | ${ }^{-3}$ | 3 | Onine constrationd disprion． |
| 1050 | 1100 | 0 | $\bigcirc$ | － | － | ${ }^{3}$ | － | － | － | － | 。 | － | 。 | 2 | ${ }^{-3}$ | ${ }^{-3}$ | Online constration disurpion． |
| 1100 | 1150 | － | $-1$ | 0 | ${ }^{-}$ | ${ }^{-3}$ | － | 。 | － | － | 。 | － | 。 | － | ${ }^{3}$ | ${ }^{-3}$ | Online constatation disurpion． |
| 1150 | 1200 | － | － | － | － | ${ }^{-3}$ | $\bigcirc$ | － | － | － | － | － | － | 2 | ${ }^{3}$ | ${ }^{-3}$ | Online constration disurition． |
| 1200 | 1250 | － | － | 。 | ${ }^{-}$ | ${ }^{-3}$ | 。 | 。 | － | 。 | 。 | 。 | 。 | 2 | ${ }^{3}$ | ${ }^{3}$ | Online constration disuprion． |
| 1250 | 1300 | － | $-1$ | － | ${ }^{-1}$ | ${ }^{-3}$ | － | － | 。 | － | 。 | 。 | － | － | 2 | － |  |
| 1300 | 1350 | 。 | ${ }^{-1}$ | － | 1 | ${ }^{-3}$ | － | 。 | 。 | 。 | 。 | 2 | － | － | 4 | 4 | Serse |
| 1350 | 1400 | 。 | ${ }^{-1}$ | － | － 1 | ${ }^{-3}$ | ${ }^{-1}$ | $\bigcirc$ | 。 | 。 | 。 | 2 | 1 | $-1$ | － | ${ }^{5}$ | Sen |
| 1400 | 1450 | 0 | 2 | 0 | .$^{1}$ | ${ }^{-3}$ | － | 。 | 0 | 0 | 0 | 2 | － 1 | ${ }_{-1}$ | ． | － |  |
| 1450 | 1500 | 。 | $-2$ | 。 | ${ }^{1}$ | 3 | － | 。 | － | － | － | － | ${ }_{1}$ | 1 | ${ }^{-3}$ | 3 |  |
| 1500 | 1550 | 。 | －2 | 。 | － | ${ }^{-3}$ | － | － | － | － | 。 | 。 | 1 | 1 | 3 | ${ }^{-3}$ | Natemen |
| 1550 | 1600 | 0 | 2 | 0 | 1 | －3 | ${ }^{-1}$ | － | 0 | 0 | 0 | 。 | 1 | 1 | ${ }^{-3}$ | 3 |  |
| 1600 | 1650 | 0 | 2 | 0 | － | － 3 | 2 | － | － | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | 1 | －1 | 4 | 4 |  |
| 1650 | 1700 | 。 | 2 | － | ${ }_{1}$ | 3 | 2 | － | 。 | 。 | － | 。 | － 1 | － | 4 | 4 |  |
| 1700 | 1750 | 0 | ${ }^{-3}$ | 0 | 1 | ${ }^{3}$ | 2 | 。 | 。 | － | 。 | 。 | 1 | 1 | 4 | 4 | Alement nembay |
| 1750 | 1800 | $\bigcirc$ | 3 | $\bigcirc$ | ${ }_{-}$ | 3 | 2 | － | － | － | － | 。 | － | －1 | 4 | 4 |  |
| 1800 | 1850 | $\bigcirc$ | 3 | 。 | 1 | 3 | －2 | 。 | － | － | － | ． 1 | － 1 | － | － | － |  |
| 1850 | 1900 | 。 | ， | 。 | ${ }_{-1}$ | － | 2 | 。 | － | 。 | 。 | 。 | － | －1 | 4 | 4 |  |
| 1900 | 1950 | 0 | 3 | 0 | 1 | ${ }^{-3}$ | 2 | 0 | $\bigcirc$ | 0 | － | － | － | 1 | 4 | 4 |  |
| 1950 | 2000 | － | 3 | $\bigcirc$ | 1 | 3 | $-2$ | － | － | － | － | － | 1 | － | 4 | 4 |  |
| 2000 | 2050 | 。 | ${ }^{3}$ | 。 | 1 | ${ }^{3}$ | ${ }_{-1}$ | － | $\bigcirc$ | 0 | $\bigcirc$ | － | 1 | － | 3 | ${ }^{3}$ |  |
| 2050 | 2100 | 0 | 2 | $\bigcirc$ | 1 | ${ }^{3}$ | ${ }^{-1}$ | 。 | － | － | 0 | 。 | － | 1 | 3 | 3 |  |
| 2100 | 2150 | － | 2 | － | － | ${ }^{-3}$ | － | － | － | 。 | 。 | 。 | － 1 | －1 | 2 | －2 |  |
| 2150 | 2200 | 0 | ${ }^{-1}$ | － | － | ${ }^{-3}$ | － | － | － | 。 | 。 | － | － | 1 | 2 | － 2 |  |
| 2200 | 2250 | － | － | － | ${ }^{-1}$ | ${ }^{3}$ | 。 | 。 | － | － | 。 | 。 | － | 1 | －2 | 2 |  |
| 2250 | 2300 | － | 0 | 0 | － | － 3 | 。 | 。 | － | － | － | 。 | 0 | － 2 | － 3 | ${ }^{-3}$ |  |
| 2300 | 2350 | － | 。 | － | － | － 3 | － | 。 | － | 。 | 。 | 。 | 0 | 2 | ${ }^{3}$ | ${ }_{3}$ | Ond |
| 2350 | 2400 | 。 | ${ }_{-1}$ | 。 | ${ }_{1}$ | ${ }^{-3}$ | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 2 | 3 | ${ }^{-3}$ |  |
| 2400 | 2450 | 。 | － | － | － | － 3 | － | － | 0 | 。 | 。 | 。 | 。 | －2 | ${ }_{-3}$ | ${ }_{-3}$ |  |
| 2450 | 2500 | 。 | ${ }_{-1}$ | 。 | $\pm$ | ${ }^{-3}$ | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 2 | ${ }_{3}$ | ${ }_{-3}$ | Ond |
| 2500 | 2550 | 。 | 。 | 。 | ${ }_{1}$ | ${ }^{-3}$ | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 2 | ${ }_{3}$ | ${ }_{3}$ | Onl |
| 2550 | 2600 | 。 | 。 | 。 | － | ${ }^{3}$ | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 2 | ${ }_{3}$ | ${ }^{-3}$ | Ond |
| 2600 | 2650 | 0 | －-1 | 0 | ${ }_{-1}$ | － 3 | － | － | － | $\bigcirc$ | － | － | － 1 | － | 2 | 2 |  |
| 2650 | 2700 | － | － 1 | － | ${ }^{-1}$ | 3 | － | － | 0 | － | － | － | ． 1 | － 1 | 2 | 2 |  |
| 2700 | 2750 | － | ${ }^{-1}$ | － | .$^{-1}$ | ${ }^{3}$ | － | － | － | － | 。 | － | ${ }^{-1}$ | － | 2 | 2 |  |
| 2750 | 2800 | － | － | － | － | ${ }^{-3}$ | － | － | － | － | － | － | ${ }^{-1}$ | － | 2 | 2 |  |
| 2800 | 2850 | － | － | － | － 1 | ${ }^{-3}$ | － | － | － | － | － | － | － | 1 | $-2$ | $-2$ |  |
| 2850 | 2900 | － | － | － | － | ${ }^{3}$ | － | － | － | － | － | － | ${ }^{-1}$ | － | $-2$ | －2 |  |
| 2900 | 2950 | － | － 1 | － | ${ }^{1}$ | $\cdots$ | － | － | － | － | － | － 2 | ${ }^{1}$ | 1 | 4 | 4 |  |
| 2950 | 3000 | － | － 1 | 0 | 1 | 3 | － | － | － | － | － | $\bigcirc$ | － 1 | － | 2 | 2 |  |
| 3000 | 3050 | － | ${ }_{-}$ | － | － | ${ }^{-3}$ | － | － | 。 | － | － | － | － | － | 2 | 2 |  |
| 3050 | 3100 | － | － | － | ${ }^{-1}$ | ${ }^{3}$ | 。 | － | － | － | － | 。 | － 1 | 1 | 2 | 2 |  |
| 3100 | 3150 | － | $-1$ | － | － | ${ }^{3}$ | － | － | － | － | － | 。 | － | － | $-2$ | 2 |  |
| 3150 | 3200 | － | ${ }_{-1}$ | 。 | － 1 | －3 | － | － | － | － | － | － | － | ${ }^{-1}$ | 2 | $-2$ |  |
| 3200 | 3250 | － | － | － | ${ }^{-}$ | ${ }^{-3}$ | － | － | － | － | － | 。 | ${ }^{-1}$ | － | 2 | －2 |  |
| 3250 | 3300 | － | － | － | － | ${ }^{-3}$ | － | － | － | － | － | － | ． 1 | － | $-2$ | 2 |  |
| 3300 | 3350 | － | － | － | － | ${ }^{3}$ | － | － | － | － | － | － | － | － | 2 | 2 |  |
| 3350 | 3400 | － | 0 | － | .$^{-}$ | ${ }^{-3}$ | 。 | 。 | 。 | － | 。 | 。 | － | 1 | －2 | －2 |  |
| 3400 | 3450 | $\bigcirc$ | － | 。 | － 1 | ${ }^{3}$ | － | 。 | － | － | － | － | ${ }^{-1}$ | 1 | 2 | 2 |  |
| 3450 | 3500 | － | － 1 | 。 | ${ }^{-}$ | ${ }^{-3}$ | － | － | 。 | － | 。 | 。 | ${ }^{-1}$ | 1 | 2 | － 2 |  |
| 3500 | 3550 | － | ${ }_{-1}$ | － | － | ${ }^{-3}$ | － | － | － | － | － | － | － | － | $-2$ | 2 |  |
| 3550 | 3600 | － | ${ }_{-}$ | － | － | ${ }^{-3}$ | － | － | 。 | － | － | － | ${ }^{-1}$ | － | 2 | 2 |  |
| 3600 | 3650 | － | $\cdot 1$ | － | 1 | ${ }^{-3}$ | － | － | － | － | － | － | ${ }^{-1}$ | 1 | $-2$ | $-2$ |  |
| 3650 | 3700 | － | ${ }_{-1}$ | $\bigcirc$ | － | 3 | $\bigcirc$ | 0 | 0 | 0 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | ${ }^{-1}$ | － | 2 | － |  |
| 3700 | 3750 | 0 | $-1$ | $\bigcirc$ | ${ }_{-}$ | ${ }^{-3}$ | $\bigcirc$ | 。 | 。 | － | 0 | $\bigcirc$ | 1 | 1 | 2 | $-2$ |  |
| 3750 | 3800 | $\bigcirc$ | － | － | ${ }_{-1}$ | 3 | － | 。 | － | － | － | － | － 1 | － | 2 | 2 |  |
| 3800 | 3850 | － | 。 | 。 | － | ${ }^{-3}$ | － | － | 。 | － | － | － | － | － | 2 | 2 |  |
| $\begin{array}{r}3850 \\ 3900 \\ \hline\end{array}$ | 3900 3950 | － | ${ }_{-1}$ | 。 | －-1 | ${ }_{-}^{-3}$ | － | $\bigcirc$ | － | $\div$ | － | － | － | 1 | $-2$ | －2 |  |



| 8750 | 8800 | － | － | － | 1 | 3 | 3 | 3 | － | － | － | － | 3 | 1 | 40 | ． |  |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 8800 | 8850 | 。 | ${ }^{3}$ | 。 | ． | ${ }_{3}$ | ${ }^{3}$ | ${ }^{-3}$ | 。 | 。 | 0 | 。 | 3 | ． | 10 | ． | Major structure over the Glen Water．Overall rating raised to major adverse impact due to potential major geotechnical impacts associated with structure $\square$ |
| 8850 | 8900 | 。 | 3 | 。 | － | 3 | 。 | － | 。 | 。 | － | 。 | 3 | ． | $\rightarrow$ | ． |  |
| 8900 | 8950 | － | － 1 | － | ． 1 | ${ }^{3}$ | － | － | － | － | $\bigcirc$ | － | 3 | － | 4 | 4 | Offratut ostratestonsacess |
| 8950 | 9000 | 。 | － | 。 | ． | 3 | － | 。 | ． | 。 | 。 | 。 | 3 | 1 | s | ． |  |
| 9000 | 9050 | 。 | － | 。 | － | 3 | － | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 3 | ． | － | ． |  |
| 9050 | 9100 | 。 | 3 | 。 | － | 3 | ． | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 3 | ． | ， | ． |  |
| 9100 | 9150 | 。 | 3 | 。 | 1 | ${ }^{3}$ | ${ }^{3}$ | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 3 | ． | ， | ． | Earthworks cutting up to 83 m deep located in rock． Potential tunnel location -1150 m long．Difficult construction access and likely disruption．Overall rating raised to major adverse impact due to potential major geotechnical impacts． |
| 9150 | ${ }^{9200}$ | 。 | ． | 。 | － | ${ }^{3}$ | 3 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | －3 | 1 | － | ． |  |
| 9200 | 9250 | 。 | 3 | 。 | － | 3 | 3 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 3 | － | － | ． |  |
| 9250 | ${ }^{9300}$ | 。 | 3 | 。 | － | 3 | 3 | 。 | 。 | 。 | － | 。 | 3 | ． | ， | ． |  |
| 9300 | 9350 | 。 | 3 | 。 | ， | 3 | ${ }^{3}$ | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 3 | ． | ， | ． |  |
| 9350 | ${ }^{9400}$ | 。 | 3 | 。 | 1 | ${ }^{3}$ | 3 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 3 | 1 | 7 | $\checkmark$ |  |
| 9400 | 9450 | 。 | 3 | 。 | ， | 3 | ${ }^{3}$ | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 3 | － | － | ． |  |
| 950 | ${ }^{9500}$ | 。 | 3 | － | 1 | ${ }^{3}$ | 3 | － | － | － | － | － | 3 | 1 | 7 | － |  |
| 9500 | 9550 | 。 | ${ }^{3}$ | 。 | － | － | ${ }_{3}$ | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 3 | － | ， | ． |  |
| 9550 | 9600 | － | ${ }^{3}$ | － | ． | － | ${ }^{3}$ | － | － | 。 | 。 | 。 | 3 | － | ， | ． |  |
| 9600 | 9650 | 。 | ． 3 | 。 | ${ }_{4}$ | ${ }^{3}$ | ${ }^{3}$ | 。 | 。 | ． | 。 | 。 | 3 | － | － | ． |  |
| 9650 | ${ }^{9700}$ | 。 | 3 | 。 | $-1$ | － 3 | 3 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 3 | － | － | ． | Earthworks cutting up to 83 m deep located in rock． Potential tunnel location－ 1150 m long．Difficult construction access and likely disruption．Overall rating raised to major adverse impact due to potential major geotechnical impacts． |
| 9700 <br> 9750 | 9750 | 。 | 3 | 。 | ． | 3 | 3 | 。 | 。 | － | 。 | 。 | 3 | － | － | ． |  |
| 9750 | ${ }^{9800}$ | 。 | 3 | 。 | ${ }_{-1}$ | － 3 | ${ }^{3}$ | 。 | － | 。 | 。 | 。 | 3 | ． | － | ， |  |
| 9800 | 9850 | 。 | 3 | 。 | － | ． | 2 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 3 | 1 | － | ． |  |
| 9850 | 9900 | 。 | ${ }_{3}$ | 。 | － | 3 | 2 | 。 | 。 | ． | 。 | 。 | 3 | ． | － | ． |  |
| 9900 | ${ }^{9950}$ | 。 | 3 | 。 | ． | ． | 2 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 3 | － | ． | ． |  |
| ${ }^{9950}$ | 10000 | 。 | 2 | 。 | － | ${ }^{3}$ | $\pm$ | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 3 | － | ． | ． |  |
| 10000 | 10050 | 。 | 2 | 0 | 1 | ${ }^{-3}$ | － | $\bigcirc$ | 0 | 0 | ． | － | － | － | ． | ， |  |
| 10050 | 10100 | － | － | － | － | ${ }^{3}$ | － | － | － | － | － | － | 3 | 1 | 4 | 4 | Offruticonstateonacess |
| 10100 | 10150 | － | － | － | － | ${ }^{-3}$ | － | － | － | － | 。 | $\bigcirc$ | 3 | ． | 4 | 4 | Offrutut onstactenoncess． |
| 10150 | 10200 | － | － | － | 1 | ${ }^{-3}$ | － | － | － | － | － | － | ${ }^{-3}$ | 1 | $\stackrel{ }{-}$ | － | Neessusutue ofromanaes． |
| 10200 | 10250 | － | － | － | － | ${ }^{-3}$ | － | 。 | － | － | － | $\stackrel{-}{1}$ | 3 | － | ． | － | Penate ullys spoply． |
| 10250 | 10300 | － | － | － | － | 3 | － | － | － | － | － | － | ${ }^{3}$ | 1 | 5 | 5 | Prase untres soper． |
| 10300 | 10350 | 。 | 。 | 。 | － | ${ }^{-3}$ | － | － | 。 | － | － | － | 3 | ． | 4 | 4 |  |
| 10350 | 10400 | 。 | 。 | 。 | ${ }^{-}$ | 3 | 。 | 。 | － | － | 。 | 。 | 3 | 1 | 4 | 4 |  |
| 10400 | 10450 | 。 | 。 | 。 | ${ }^{1}$ | 3 | 。 | － | 。 | － | － | 。 | 3 | 1 | 4 | 4 |  |
| 10450 | 10500 | 。 | 。 | 。 | 4 | 3 | － | － | － | － | 。 | 。 | 3 | － | 4 | 4 |  |
| 10500 | 10550 | 。 | 。 | 。 | － | ${ }^{3}$ | － | － | 。 | － | 。 | 。 | 3 | － | 4 | 4 |  |
| 10550 | 10600 | － | － | 。 | 1 | 3 | － | － | 0 | － | － | $\bigcirc$ | 3 | － | 4 | 4 |  |
| 10600 | 10650 | － | 。 | 。 | － | ${ }^{3}$ | 。 | － | 。 | － | － | $\bigcirc$ | 3 | － | 4 | 4 |  |
| 10650 | 10700 | － | 0 | 0 | － | 3 | － | － | 0 | 0 | － | － | 。 | 2 | ${ }^{3}$ | ${ }^{3}$ | Oiffult comstrationacess |
| 10700 | 10750 | － | － | － | ． | ${ }^{3}$ | － | － | － | － | － | 2 | － | 2 | － | － |  |
| 10750 | 10800 | － | － | － | 1 | 3 | － | － | － | － | － | 2 | 。 | 2 | ， | s |  |
| 10800 | 10850 | － | － | － | ． | 3 | － | － | － | － | － | － | － | 2 | ， | 3 | Offrutut onstactono acess |
| 10850 | 10900 | － | $-1$ | － | $\stackrel{1}{1}$ | ${ }^{-3}$ | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | － | $\bigcirc$ | － | － | 2 | $\stackrel{-3}{ }$ | ${ }^{3}$ | Offrust constrates acese |
| 10900 |  | － | $\stackrel{-1}{-1}$ | － | $\stackrel{1}{4}$ | ${ }^{-3}$ | $\div$ | $\bigcirc$ | $\div$ | $\div$ | $\div$ | $\stackrel{-1}{ }-1$ | $\bigcirc$ | 2 | $\stackrel{4}{4}$ | 4 |  |
| 11000 | 11050 | － | － | － | － | ${ }^{3}$ | － | － | － | － | － | 4 | 。 | 2 | 4 | 4 | Ostrubuen Manas cosases． |
| 11050 | 11100 | － | － | － | ${ }^{-}$ | ${ }^{3}$ | － | － | － | － | － | － | 。 | 2 | 4 | 4 |  |
| 11100 | 11150 | － | － | － | 1 | 3 | $\bigcirc$ | － | － | － | 。 | － | 。 | 2 | 4 | 4 | Ostabutan Manas cosanses． |
| 11150 | 11200 | － | － | 0 | － | 3 | $\bigcirc$ | － | － | － | － | 2 | 。 | 2 | ． | s |  |
| 11200 | 11250 | － | － | － | － | 3 | $\bigcirc$ | － | － | － | － | － | － | 2 | － | 4 |  |
| 11250 | 11300 | － | 1 | $\bigcirc$ | － | ${ }^{3}$ | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | $-1$ | － | 2 | 4 | 4 |  |
| 11300 | 11350 | － | － | 0 | 1 | ${ }^{3}$ | － | － | － | － | － | － | 。 | 2 | ${ }^{-}$ | 4 | Oistrabion manas casanes． |
| 11350 | 11400 | － | $\stackrel{1}{1}$ | － | － | 3 | － | － | － | － | － | － | 。 | 2 | 4 | 4 |  |
| 11400 | 11450 | － | － | － | 1 | 3 | － | － | 0 | － | － | － | 。 | 2 | 4 | 4 |  |
| 11450 | 11500 | － | － | $\bigcirc$ | $\stackrel{1}{1}$ | ${ }_{3}$ | $\bigcirc$ | ${ }_{-1}^{0}$ | $0$ | － | $0$ | ${ }_{-1}$ | － | $\stackrel{2}{2}$ | $\stackrel{4}{4}$ | $\stackrel{4}{4}$ |  |
| 11550 | 11600 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | ， | ${ }^{3}$ | － | － | 0 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | $\stackrel{1}{ }$ | － | 2 | 4 | 4 |  |
| 11600 | 11650 | － | － | － | $\pm$ | － | 。 | － | － | － | － | $\pm$ | 。 | － | 4 | 4 |  |
| 11650 | 11700 |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
| 11700 | 11750 |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |


|  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  | $\stackrel{c}{\text { 㹍 }}$ |  |  | $\begin{aligned} & n \\ & \frac{0}{0} \end{aligned}$ |  |  |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
|  |  |  |  | $\begin{aligned} & \text { 罚 } \\ & 0 . \\ & \vdots \stackrel{\rightharpoonup}{0} \\ & 0 \end{aligned}$ |  |  |  |  |  |  |  |  | 2 0 苟 0 0 0 0 0 0 0 0 |  | $\begin{aligned} & \text {-1 } \\ & \underline{\mathrm{D}} \end{aligned}$ |  |  |
| 0 | 50 | － | 0 | － | － | $-2$ | 。 | 0 | 0 | － | － | 。 | 。 | － | ${ }^{3}$ | ${ }^{3}$ |  |
| 50 | 100 | － | 。 | －2 | ${ }_{-}$ | $-2$ | 。 | 0 | 0 | 0 | 0 | 。 | 。 | 2 | 3 | ${ }^{-3}$ |  |
| 100 | 150 | 。 | 。 | 2 | ${ }_{4}$ | $-2$ | 。 | 。 | 。 | 。 | － | 。 | 。 | 2 | 3 | ${ }^{-3}$ |  |
| 150 | 200 | 。 | 。 | 2 | 1 | －2 | － | 。 | 0 | 。 | 。 | － | 。 | 2 | ${ }^{-3}$ | ${ }^{-3}$ | $\substack{\text { Beanemes } \\ \text { exton }}$ |
| 200 | 250 | － | 0 | － | ${ }^{-1}$ | －2 | － | 0 | － | 。 | 0 | － | 。 | 2 | ${ }^{-3}$ | ${ }^{-3}$ |  |
| 250 | 300 | 。 | 。 | 2 | 1 | 2 | ， | 。 | － | 。 | － | 。 | 。 | 2 | 3 | ${ }^{3}$ |  |
| 300 | 350 | 。 | 。 | 2 | ${ }_{-1}$ | 2 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 0 | 。 | 2 | ${ }^{3}$ | ${ }_{3}$ | Senemine |
| 350 | 400 | 。 | 。 | 2 | 1 | － 2 | － | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 2 | 3 | 3 |  |
| 400 | 450 | － | 0 | －2 | － 1 | 2 | 。 | 0 | 0 | 。 | 0 | － | 。 | 2 | ${ }^{3}$ | ${ }^{3}$ |  |
| 450 | 500 | 。 | 。 | 2 | 1 | 2 | ， | 。 | － | 。 | 。 | ${ }_{4}$ | 。 | 2 | 4 | 4 |  |
| 500 | 550 | 。 | 。 | 2 | ${ }_{-1}$ | 2 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 2 | ${ }_{3}$ | ${ }^{-3}$ | dines |
| 550 | 600 | 。 | 。 | 2 | ． 1 | －2 | － | 。 | 0 | 。 | 。 | － | 。 | 2 | 3 | 3 |  |
| 600 | 650 | $\bigcirc$ | 0 | － | ${ }^{-1}$ | － 2 | 。 | 0 | 0 | 0 | 0 | － | 。 | 2 | 4 | 4 | Seeme |
| 650 | 700 | 。 | 。 | 2 | 1 | $-2$ | 。 | － | 0 | 。 | 。 | － | 。 | 2 | 4 | 4 |  |
| 700 | 750 | 。 | 。 | 2 | ${ }^{1}$ | $-2$ | － | 。 | 。 | 。 | 。 | － | 。 | 2 | 4 | 4 |  |
| 750 | 800 | 。 | 。 | 2 | 1 | －2 | 。 | 0 | 0 | 。 | － | － | 。 | 2 | 4 | 4 |  |
| 800 | 850 | $\bigcirc$ | 0 | － | － | 2 | 。 | － | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | 0 | ${ }_{-1}$ | 。 | 2 | 4 | 4 | Seed |
| 850 | 900 | 。 | 。 | 2 | 1 | 2 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | ${ }_{-1}$ | 。 | 2 | 4 | 4 |  |
| 900 | 950 | 。 | 。 | － | 1 | －2 | － | 。 | 0 | 。 | － | － | 。 | 2 | 3 | ${ }^{-3}$ |  |
| 950 | 1000 | 0 | 0 | 2 | 1 | －2 | 。 | － | 0 | 0 | 0 | 。 | 。 | 2 | 3 | ${ }^{3}$ | Senteme |
| 1000 | 1050 | 。 | 。 | － | － 1 | $-2$ | 。 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | 0 | 。 | 。 | 2 | 3 | 3 |  |
| 1050 | 1100 | 。 | 。 | ${ }_{2}$ | ${ }_{-1}$ | －2 | 。 | 。 | 。 | 。 | － | 。 | 。 | 2 | ${ }^{3}$ | ${ }^{3}$ |  |
| 1100 | 1150 | 。 | 。 | 2 | $-1$ | －2 | 。 | － | 0 | 。 | 。 | 。 | 。 | 2 | 3 | ${ }^{-3}$ |  |
| 1150 | 1200 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | 2 | ${ }^{-1}$ | － 2 | 。 | － | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | 。 | 。 | 0 | 2 | 3 | 3 |  |
| 1200 | 1250 | 。 | 。 | 2 | .$^{1}$ | －2 | 。 | 。 | － | 。 | 。 | － | 。 | 2 | 3 | 3 |  |
| 1250 | 1300 | － | － | － | － 1 | $-2$ | － | － | － | － | － | － | 。 | 2 | －3 | ${ }^{-3}$ | Bex |
| 1300 | 1350 | 。 | 。 | 2 | 1 | －2 | $\bigcirc$ | 0 | 0 | 。 | 0 | 2 | 。 | 2 | － | ． | 273 mm diameter SGN high pressure gas main crosses alignment at this point．Proposed road level approximat alignment at this point． 5 m higher than existing |
| 1350 | 1400 | 。 | － | 2 | ${ }^{-1}$ | 2 | 。 | 0 | 。 | 。 | － | 。 | 。 | 2 | 3 | ${ }^{-3}$ |  |
| 1400 | 1450 | $\bigcirc$ | 。 | － | － 1 | $-2$ | － | $\bigcirc$ | 0 | $\bigcirc$ | － | － | 0 | 2 | 3 | ${ }^{-3}$ | Combele |
| 1450 | 1500 | $\bigcirc$ | 。 | 2 | .$^{1}$ | －2 | 。 | － | － | － | 。 | 。 | 0 | 2 | 3 | 3 | Combeite |
| 1500 | 1550 | 。 | 。 | 2 | ${ }_{-1}$ | － | 。 | 。 | － | 。 | ． | 。 | 。 | 2 | 3 | ${ }^{-3}$ |  |
| 1550 | 1600 | 。 | 。 | 2 | － | － 2 | 。 | － | 0 | 。 | － | － | 。 | 2 | 3 | 3 |  |
| 1600 | 1650 | $\bigcirc$ | 。 | － | 1 | － 2 | － | 。 | $\bigcirc$ | 0 | － | － | 。 | 2 | 3 | $\cdot 3$ |  |
| 1650 | 1700 | 。 | 。 | 2 | 1 | －2 | － | 。 | － | 。 | 。 | － | 。 | 2 | 3 | ${ }^{-3}$ |  |
| 1700 | 1750 | 。 | － | 2 | 1 | $-2$ | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 2 | 3 | ${ }^{-3}$ |  |
| 1750 | 1800 | $\bigcirc$ | ${ }_{-1}$ | 2 | － | －2 | － | $\bigcirc$ | 0 | 。 | － | － | 。 | 2 | 3 | ${ }^{-3}$ |  |
| 1800 | 1850 | $\bigcirc$ | ${ }_{-1}$ | 2 | 1 | － 2 | － | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | 。 | 2 | － | ${ }^{-3}$ |  |
| 1850 | 1900 | 。 | ${ }_{-1}$ | 2 | ${ }_{-1}$ | －2 | － | － | － | 。 | 。 | 。 | 。 | 2 | 3 | 3 |  |
| 1900 | 1950 | 。 | 。 | 2 | － | 2 | $\bigcirc$ | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 2 | ， | 3 |  |
| 1950 | 2000 | $\bigcirc$ | － | － | － 1 | － 2 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | 0 | 2 | 3 | 3 |  |
| 2000 | 2050 | 0 | 0 | － | － | $-2$ | － | － | 0 | 0 | 。 | － | $-1$ | 1 | 2 | $-2$ |  |
| 2050 | 2100 | 0 | － | － 2 | － | － 2 | $-1$ | － | － | 0 | 0 | － | － | － | 3 | － | Offine cons |
| 2100 | 2150 | － | － | － 2 | － | $-$ | ${ }_{-1}$ | 。 | － | 0 | 0 | － | － 1 | － | 3 | 3 |  |
| 2150 | 2200 | － | － 2 | －2 | ${ }^{-1}$ | 2 | 2 | － | － | － | － | － | ． | 1 | 4 | 4 | Offlie conssuction Lare curung in rook（up to 27m deep） |
| 2200 | 2250 | 。 | ${ }^{-3}$ | － | ， | － | － | － | － | － | － | － | － | 1 | － | － |  |
| 2250 | 2300 | － | 3 | 2 | － | －2 | － | 。 | － | － | － | － | － | － | － | － 5 |  |
| 2300 | 2350 | 。 | － | 2 |  | － | － 2 | 。 | － | － |  | － | － | － | － | － |  |
| 2350 | 2400 | － | － 3 | 2 | － | － | － | 。 | － | － |  | － | ${ }^{1}$ | － | － 5 | － |  |
| 2400 | 2450 | － | ${ }^{3}$ | 2 | － | － | $-2$ | 。 | － | $\bigcirc$ | － | － | － | － | － | － |  |
| 2450 | 2500 | － | ${ }^{-}$ | $-2$ | － | $-2$ | 2 | 。 | 0 | － | － | － | － 1 | － | －5 | － |  |
| 2500 | 2550 | 。 | ${ }^{3}$ | －2 | － 1 | －2 | ${ }_{2}$ | 。 | 。 | － | － | 。 | 1 | － | － | ． |  |
| 2550 | 2600 | － | － | 2 | － | － | ${ }_{-1}$ | 。 | － | － | － | － | － 1 | 1 | ${ }^{-3}$ | － |  |
| 2600 | 2650 | － | － | 2 | ${ }^{-1}$ | －2 | － | 。 | 0 | $\bigcirc$ | － | － | ${ }^{1}$ | 1 | ${ }^{-3}$ | ${ }^{-3}$ |  |
| 2650 | 2700 | － | － | － | 1 | －2 | 1 | － | － | － | 。 | 。 | 1 | 1 | ． 3 | 3 |  |
| 2700 | 2750 | － | 2 | 2 | － 1 | $-2$ | － | 。 | 0 | $\bigcirc$ | － | $\bigcirc$ | ${ }^{-1}$ | － 1 | 2 | 2 |  |
| 2750 | 2800 | － | ${ }_{-}$ | 2 | ${ }^{-1}$ | － | － | － | － | － | － | － | － | － | 2 | 2 |  |
| 2800 | 2850 | － | ${ }_{-1}$ | 2 | －-1 | $-2$ | － | － | － | － | － | 。 | － | － | $-2$ | 2 |  |
| 2850 | 2900 | － | － | 2 | ${ }^{-1}$ | － 2 | － | － | － | － | － | 2 | － 1 | － | 4 | 4 |  |
| 2900 | 2950 | － | ${ }^{-1}$ | 2 | ${ }^{-1}$ | $-2$ | － | 。 | － | $\bigcirc$ | 。 | 2 | ${ }_{-1}$ | － | 4 | 4 |  |
| 2950 | 3000 | 0 | $-1$ | 2 | － | $-2$ | 2 | 。 | － | 0 | 0 | 2 | 1 | 1 | $\checkmark$ | － |  |
| 3000 | 3050 | － | － | 2 | － | $-2$ | ${ }_{2}$ | 。 | － | $\bigcirc$ | 0 | 2 | － | 1 | $\checkmark$ | ${ }^{-}$ | Preme |
| 3050 | 3100 | $\bigcirc$ | 0 | 2 | ${ }_{-1}$ | $-2$ | 2 | 。 | － | 。 | 。 | 。 | － | － | 4 | 4 |  |
| 3100 | 3150 | $\bigcirc$ | 0 | 2 | ${ }_{-}$ | $-2$ | － 2 | － | － | － | － | － | － | －-1 | 4 | 4 |  |
| 3150 | 3200 | － | － | 2 | ${ }^{-1}$ | － | 2 | 。 | － | － | － | － | － | － | 4 | 4 |  |
| 3200 | 3250 | － | $-1$ | ${ }^{2}$ | － | $-2$ | － | － | － | 0 | 0 | 。 | － | 1 | 4 | 4 |  |
| 3250 | 3300 | 。 | － | 2 | ${ }^{-1}$ | － 2 | 2 | 。 | － | － | － | － | ， | － | 4 | 4 |  |
| 3300 | 3350 | 。 | － | 2 | － | $-2$ | －2 | － | 0 | 0 | 0 | 2 | － 1 | － | $\checkmark$ | － | Ster |
| 3350 | 3400 | － | － | 2 | ${ }^{1}$ | － 2 | － | 。 | － | － | － | 。 | － | 1 | － 2 | 2 |  |
| 3400 | 3450 | 。 | $-1$ | －2 | － | －2 | － | － | － | 0 | － | 。 | ${ }^{1}$ | 2 | ${ }^{3}$ | － |  |
| 3450 | 3500 |  |  |  |  |  | － | 。 | － | 。 | 。 | 。 | ${ }_{-1}$ | －2 | 3 | ${ }^{-3}$ | Sele |



| 8650 | 8700 | 。 | － 3 | －2 | － 1 | －2 | －2 | 0 | 0 | 0 | 。 | － 1 | ． 3 | － | － | － |  |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 8700 | 8750 | 。 | ${ }^{-3}$ | －2 | ${ }_{-1}$ | －2 | 2 | 0 | 。 | 。 | 。 | － 1 | 3 | 1 | 8 | － |  |
| 8750 | 8800 |  | － |  | － | － | － |  |  |  |  |  |  |  | ， | ， | Large cutting up to 36 m in rock． 33 KV line．Pylon within 100 m of alignment at ch 8727 m ．Difficult construction |
| 8800 | 8850 | 。 | 3 | 2 | ${ }_{-1}$ | －2 | 2 | 。 | 0 | 。 | 。 | －1 | －3 | －1 | 8 | － | ， |
| 8850 | 8900 | 。 | ${ }^{-3}$ | －2 | ${ }_{-1}$ | －2 | －2 | 。 | 0 | 。 | 。 | － 1 | －3 | － 1 | － | － |  |
| 8900 | 8950 | － | ${ }^{-3}$ | 2 | － 1 | －2 | －2 | 0 | 0 | 0 | － | ${ }^{1}$ | －3 | －1 | 8 | － |  |
| 8950 | 9000 | 。 | ${ }^{-3}$ | 2 | ${ }_{-1}$ | －2 | ． 2 | 。 | 。 | 。 | 。 | －2 | － | － 1 | － | ． |  |
| 9000 | 9050 | 。 | ${ }^{-3}$ | －2 | ${ }_{-1}$ | $-2$ | －2 | 。 | 0 | 0 | 。 | ${ }_{1}$ | ． 3 | ${ }_{-1}$ | － | － |  |
| 9050 | 9100 | 。 | ${ }^{-3}$ | －2 | ${ }^{-1}$ | －2 | －2 | 0 | 0 | 。 | 。 | －1 | －3 | － 1 | － | － |  |
| 9100 | 9150 | 。 | 3 | 2 | － 1 | －2 | －2 | 。 | － | 。 | 。 | ${ }_{-1}$ | 3 | －1 | － | － | Large cutting up to 36 m in rock． 33 KV line．Difficult construction access． |
| 9150 | 9200 | 。 | ${ }^{-3}$ | －2 | ${ }^{1}$ | －2 | －2 | － | 0 | 。 | － | ${ }_{-1}$ | － 3 | ${ }_{-1}$ | － | － |  |
| 9200 | 9250 | 。 | ${ }^{3}$ | 2 | ${ }_{-1}$ | $-2$ | ． 2 | 0 | 0 | 。 | 。 | 2 | ． 3 | ． 1 | ． | － | Large cutting up to 22 m in rock．SGN 273 mm HP Gas Main |
| 9250 | 9300 | 。 | －2 | 2 | ${ }^{-1}$ | －2 | ${ }_{-1}$ | 。 | 。 | 。 | 。 | －2 | ${ }^{-3}$ | － 1 | $\rightarrow$ | $\rightarrow$ | Large cutting up to 12 m in rock．SGN 273 mm HP Gas Main Difficult construction access． |
| 9300 | 9350 | 。 | －2 | －2 | － 1 | －2 | 。 | 。 | 0 | － | 。 | 。 | －3 | － | 4 | 4 | Minor eveld difference．officult construction aceess． |
| 9350 | 9400 | 。 | － 1 | －2 | － | －2 | 。 | 。 | － | － | － | 。 | ${ }^{-3}$ | － | 4 | 4 | Minor eveed differene．offictult constuction aceess． |
| 9400 | 9450 | 。 | ${ }^{-1}$ | ． 2 | － 1 | －2 | 。 | 。 | 0 | 。 | － | 。 | －3 | －1 | 4 | 4 | Minor eveved diferenee．officult constuction aceess． |
| 9450 | 9500 | 。 | ${ }^{-1}$ | －2 | －1 | $-2$ | 。 | 。 | 。 | － | － | 。 | ${ }^{-3}$ | －1 | 4 | 4 |  |
| 9500 | 9550 | 。 | ${ }_{-1}$ | $-2$ | ． 1 | －2 | 。 | 。 | 0 | 。 | 。 | 。 | －3 | － 1 | 4 | 4 | Mnor eveve difference．offriult constrution aceess． |
| 9550 | 9600 | 。 | －1 | －2 | ${ }^{-1}$ | －2 | － | 。 | 0 | 0 | 0 | 。 | － | － 1 | 4 | 4 | Mnor eveved difference．officult constuction aceess． |
| 9600 | 9650 | 。 | － 1 | －2 | ． 1 | －2 | 。 | 。 | 。 | 。 | － | 。 | 3 | － 1 | 4 | 4 | Minor eveed difference．officulut construction access． |
| 9650 | 9700 | 0 | －1 | －2 | － 1 | －2 | － | － | 0 | － | 0 | 0 | －3 | －1 | 4 | 4 | Minor eveed differene．offifulut constuction access． |
| 9700 | 9750 | 。 | ${ }^{-1}$ | － | － 1 | －2 | 。 | 。 | － | 。 | － | 。 | ${ }^{-3}$ | － | 4 | 4 | Minor eveed differene．．ifficult constuction access． |
| 9750 | 9800 | 。 | － | －2 | ${ }^{-1}$ | －2 | － | 。 | － | 。 | － | 。 | －3 | － | 4 | 4 | Minor eveved differene．．officult constuction aceess． |
| 9800 | 9850 | 。 | 。 | －2 | ${ }_{-1}$ | －2 | 。 | 0 | 0 | 。 | － | 。 | －3 | － 1 | 4 | 4 | Mnor evel diffeerene．officulut construction aceess． |
| 9850 | 9900 | 。 | 0 | －2 | ${ }^{-1}$ | －2 | 。 | 。 | － | 。 | － | 。 | － 3 | － | 4 | 4 | Minor eveel differene．．officult construction aceess． |
| 9900 | 9950 | 。 | 。 | －2 | － 1 | $-2$ | 。 | 。 | 0 | 。 | － | 。 | －3 | － 1 | 4 | 4 | Minor evele differene．．officult construction aceess． |
| 9950 | 10000 | 0 | 0 | －2 | － 1 | －2 | 0 | 0 | － | 0 | 0 | － 1 | －3 | －1 | － | － 5 | Privete ulilis sppples，offifult consturction access． |
| 10000 | 10050 | 。 | 0 | －2 | ${ }^{-1}$ | －2 | 。 | 。 | － | 。 | － | － | －3 | － 1 | － | － 5 | Privete ulily spoples，officulut constuction access． |
| 10050 | 10100 | 。 | － 1 | 2 | － 1 | －2 | 0 | 。 | － | 。 | 。 | 。 | －3 | － 1 | 4 | 4 | Minor eveve difference．officuit constuction aceess． |
| 10100 | 10150 | 。 | ${ }^{-1}$ | －2 | －1 | －2 | 。 | 0 | 0 | 。 | － | 。 | －3 | － | 4 | 4 | Minor eveel differene．．officult construction aceess． |
| 10150 | 10200 | 。 | ${ }_{-1}$ | 2 | － 1 | $-2$ | 。 | 0 | 0 | － | 。 | 。 | － | － | 4 | 4 | Minor eveed differene．officult constuction access． |
| 10200 | 10250 | 。 | ${ }_{-1}$ | －2 | ${ }^{-1}$ | －2 | 。 | 0 | 0 | 。 | － | 。 | －3 | －1 | 4 | 4 |  |
| 10250 | 10300 | 。 | － 1 | 2 | －1 | $-2$ | － 1 | 0 | 0 | 。 | 。 | 。 | ${ }^{3}$ | ${ }_{-1}$ | － | － 5 |  |
| 10300 | 10350 | 。 | －1 | －2 | － 1 | $-2$ | － 1 | － | 0 | 。 | 。 | 。 | － 3 | －1 | － 5 | － |  |
| 10350 | 10400 | 。 | ${ }_{-1}$ | 2 | ${ }_{-1}$ | －2 | ${ }_{-1}$ | 0 | 0 | 。 | 。 | 。 | － 3 | ${ }_{-1}$ | － 5 | － 5 |  |
| 10400 | 10450 | 。 | ${ }_{-1}$ | 2 | － 1 | －2 | $-1$ | 0 | 0 | 。 | 。 | 。 | － 3 | ${ }_{-1}$ | － 5 | － |  |
| 10450 | 10500 | 。 | 。 | －2 | － 1 | －2 | －1 | － | 0 | 。 | 。 | － | － 3 | － 1 | － 5 | － 5 | Embankment up to 7.5 m high on compressible ground． Difficult construction access． |
| 10500 | 10550 | 。 | 。 | －2 | ${ }_{-1}$ | －2 | －1 | 0 | 0 | 。 | 。 | － | ${ }^{-3}$ | ${ }_{-1}$ | － 5 | － 5 |  |
| 10550 | 10600 | 。 | 。 | 2 | － 1 | －2 | $-1$ | 0 | 0 | 。 | 。 | ${ }_{-1}$ | 3 | －1 | － | ${ }^{-3}$ | sw istribution Main． |
| 10600 | 10650 | 。 | 。 | －2 | ${ }_{1}$ | －2 | －1 | 0 | 0 | 。 | 0 | － | － 3 | ${ }^{-1}$ | － 5 | － 5 | Mor er mbenement onc |
| 10650 | 10700 | 。 | 。 | －2 | － 1 | $-2$ | － 1 | 。 | 0 | 。 | 。 | 。 | － 3 | － 1 | － 5 | － | Minor embenkenent on compessibile ground．Offfiult |
| 10700 | 10750 | 。 | 。 | 2 | － 1 | －2 | $-1$ | － | 0 | 。 | 。 | 。 | － 3 | － 1 | － 5 | － | Mnor e mbenkenent on compessible ground．Diffiult |
| 10750 | 10800 | 。 | 。 | －2 | ${ }_{-1}$ | $-2$ | ${ }_{-1}$ | 。 | 0 | 。 | － | 。 | 3 | －1 | ． | － |  |
| 10800 | 10850 | 。 | 。 | $-2$ | － 1 | －2 | －1 | － | 0 | 0 | 。 | － | － 3 | ${ }^{-1}$ | －5 | － 5 | Minor embankment on compressible ground．Difficult construction access． |
| 10850 | 10900 | 。 | 。 | －2 | － 1 | $-2$ | － 1 | 0 | 0 | 0 | 。 | － | －3 | － 1 | － 5 | － 5 |  |
| 10900 | 10950 | 。 | ${ }_{-1}$ | －2 | － | －2 | ${ }_{-1}$ | 0 | 0 | 。 | 。 | 。 | －3 | －1 | ． 5 | － |  |
| 10950 | 11000 | 。 | ${ }_{-1}$ | －2 | ${ }_{-1}$ | －2 | －1 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | ${ }_{-3}$ | － 1 | －5 | － | Minor embenkenent on compessible ground．Officult |
| 11000 | 11050 | 。 | ${ }_{-1}$ | 2 | ${ }_{-1}$ | －2 | －1 | 0 | 0 | 。 | 。 | － | ${ }^{-3}$ | ${ }_{1}$ | － 5 | － 5 | Mor er mbanement on compessible ground．Difficut |
| 11050 | 11100 | 。 | － | $-2$ | － 1 | $-2$ | $-1$ | － | 0 | 0 | 。 | $\bigcirc$ | － 3 | 1 | － 5 | － 5 | Minor embenamenets on compessible ground．Offfiult |
| 11100 | 11150 | 。 | － 1 | － 2 | － 1 | －2 | －1 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | －3 | ${ }_{-1}$ | － 5 | －5 | Minor embenement on compesesible ground．Officult |
| 11150 | 11200 | 。 | ${ }_{-1}$ | －2 | ${ }_{-1}$ | －2 | ${ }_{-1}$ | 0 | 。 | 。 | 。 | $\bigcirc$ | － 3 | －1 | －5 | － | Minor embenkenent on compessible ground．Offitult |
| 11200 | 11250 | 。 | 。 | 2 | － | －2 | －1 | 0 | 。 | 。 | 。 | 0 | － 3 | － 1 | － 5 | － | Minor embenement on compessible ground．Offfluth |
| 11250 | 11300 | 。 | 。 | －2 | － 1 | －2 | － | 0 | 。 | 。 | 。 | 0 | －1 | －1 | －2 | －2 |  |
| 11300 | 11350 | 。 | 。 | －2 | ${ }_{-1}$ | －2 | 0 | 0 | 。 | 。 | 。 | $\bigcirc$ | － 1 | －1 | － | $-2$ |  |
| 11350 | 11400 | － | 0 | － | ． 1 | $-2$ | 。 | 。 | 0 | 。 | － | 。 | － 1 | － | $-2$ | －2 |  |
| 11400 | 11450 | － | － | － 2 | － 1 | －2 | 0 | 。 | － | － | 0 | 。 | － | － | $-2$ | $-2$ |  |
| 11450 | 11500 | 。 | 。 | $-2$ | ${ }^{-1}$ | － | $\bigcirc$ | 0 | － | 。 | 。 | 。 | 1 | －1 | － | $-2$ |  |
| 11500 | 11550 | 。 | 。 | －2 | － | －2 | － | 0 | － | 。 | － | 。 | － | －1 | －2 | －2 |  |
| 11550 | 11600 | 。 | 。 | － | ${ }^{-1}$ | － 2 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | ${ }^{-1}$ | － | － | －2 |  |
| 11600 | 11650 |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
| 11650 | 11700 |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |


|  |  |  |  |  |  |  | $\begin{aligned} & 0 \\ & 0 \\ & 0 \\ & 0 \\ & 0 \\ & 0 \\ & \stackrel{3}{3} \\ & 0 . \end{aligned}$ |  |  |  |  |  |  |  | $\begin{aligned} & \text { 几 } \\ & \frac{0}{\sigma} \end{aligned}$ |  |  |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
|  |  |  |  |  |  |  |  |  | $\begin{aligned} & \text { 끙 } \\ & \text { 으 } \\ & \text { 믈. } \end{aligned}$ |  | Attenuation requirement | $\begin{aligned} & \text { c } \\ & \text { 竗 } \end{aligned}$ |  | $\begin{aligned} & -1 \\ & \stackrel{-1}{3} \\ & \stackrel{3}{0} \\ & \stackrel{訁}{0} \\ & \stackrel{\rightharpoonup}{0} \\ & \stackrel{\rightharpoonup}{0} \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & \text {-1 } \\ & \underline{ \pm} \end{aligned}$ |  |  |
| 0 | 50 | － | 0 | $-1$ | 1 | ${ }^{-3}$ | 。 | 0 | － | － | 。 | － | 。 | 2 | 3 | 3 |  |
| 50 | 100 | $\bigcirc$ | 0 | 1 | － | ${ }^{-3}$ | － | 0 | － | － | － | 0 | 。 | 2 | ${ }^{3}$ | ${ }^{-3}$ | len |
| 100 | 150 | 。 | 。 | $\pm$ | ${ }_{-1}$ | ${ }^{3}$ | 。 | 。 | 。 | － | 。 | 。 | 。 | 2 | 3 | ${ }_{3}$ | lomele |
| 150 | 200 | 。 | － | ${ }_{-1}$ | 1 | ${ }^{3}$ | － | 。 | － | － | － | 。 | 。 | 2 | 3 | ${ }^{-3}$ | Nomele |
| 200 | 250 | 。 | － | 1 | － 1 | 3 | 。 | 。 | 0 | 0 | 。 | 。 | 。 | 2 | 3 | ${ }^{-3}$ |  |
| 250 | 300 | － | 。 | 1 | ${ }_{1}$ | － 3 | 。 | － | 。 | － | 。 | 。 | 。 | 2 | ${ }^{3}$ | 3 | lot |
| 300 | 350 | 。 | 。 | ${ }_{-1}$ | － 1 | 3 | 。 | 。 | 。 | 。 | － | 。 | 。 | 2 | 3 | 3 | lot |
| 350 | 400 | 。 | 。 | 1 | 1 | ${ }^{-3}$ | 。 | 。 | 。 | － | 。 | 。 | 。 | 2 | 3 | ${ }_{3}$ |  |
| 400 | 450 | － | 。 | － | － | ${ }^{-}$ | － | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | 0 | 。 | 。 | 。 | 2 | 3 | 3 |  |
| 450 | 500 | － | 。 | － | ${ }_{-1}$ | ${ }^{-3}$ | 。 | － | － | － | 。 | － 1 | 。 | 2 | 4 | 4 | Traftrsololand Aseses． |
| 500 | 550 | 。 | 。 | － | － | ${ }^{3}$ | － | 。 | － | 。 | 。 | 。 | 。 | 2 | ${ }^{3}$ | ${ }^{-3}$ |  |
| 550 | 600 | 0 | 0 | － | 1 | ${ }^{-3}$ | － | － | － | － | － | － | － | 2 | 3 | － |  |
| 600 | 650 | 0 | － | 1 | ． 1 | ${ }^{-3}$ | － | － | － | － | 。 | － | 。 | 2 | 4 | 4 | Sse 33wimes． |
| 650 | 700 | － | － | － | 1 | ${ }^{-3}$ | － | － | － | － | － | ${ }^{-1}$ | － | 2 | 4 | 4 | Ste 3salumes． |
| 700 | 750 | － | － | － | 4 | ${ }^{-3}$ | － | － | － | － | － | － | 。 | 2 | 4 | 4 | Ste 3salimes． |
| 750 | 800 | － | － | － | ${ }_{-1}$ | ${ }^{-3}$ | － | － | － | － | ， | － 1 | 。 | 2 | 4 | 4 | Sse 33Numes． |
| 800 | 850 | 。 | 。 | － | － | ${ }^{3}$ | 。 | 。 | － | 。 | 。 | － | 。 | 2 | 4 | 4 | SSE 3s\％unos． |
| 850 | 900 | － | － | ${ }^{-1}$ | － | ${ }^{-3}$ | － |  | － | － | － | － | － | 2 | 4 | 4 | SSE 33 M mases． |
| 900 | 950 | 。 | 。 | ${ }^{-1}$ | － 1 | ${ }^{3}$ | 。 | － | 。 | － | 。 | 。 | 。 | 2 | 3 | 3 |  |
| 950 | 1000 | 。 | 。 | － | － | ${ }^{3}$ | 。 | 。 | － | － | 。 | 。 | 。 | 2 | 3 | 3 |  |
| 1000 | 1050 | 0 | － | ${ }_{-1}$ | ${ }^{1}$ | ${ }^{-3}$ | － | 0 | 0 | 0 | 。 | 。 | 。 | 2 | 3 | ${ }^{-3}$ |  |
| 1050 | 1100 | 。 | 。 | ${ }^{-1}$ | ${ }^{-1}$ | － 3 | 。 | － | 。 | 0 | 。 | 。 | 。 | 2 | 3 | － |  |
| 1100 | 1150 | 。 | 。 | － | － 1 | ${ }^{-3}$ | 。 | － | 0 | 0 | 。 | 。 | 。 | 2 | 3 | ${ }^{-3}$ |  |
| 1150 | 1200 | 0 | 。 | .$^{1}$ | － | ${ }^{3}$ | 。 | 。 | 。 | 0 | 。 | 。 | 。 | 2 | 3 | ${ }^{3}$ | ｜ose |
| 1200 | 1250 | － | 。 | －1 | 4 | － 3 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | 0 | $\bigcirc$ | 。 | 。 | 2 | 3 | ${ }^{-3}$ |  |
| 1250 | 1300 | 。 | 。 | 1 | ${ }_{-1}$ | ${ }^{3}$ | 。 | 。 | 0 | 。 | 。 | 。 | 。 | 2 | ${ }^{3}$ | ${ }_{-3}$ | Dosme |
| 1300 | 1350 | 。 | 。 | ${ }_{-}$ | － | ${ }^{3}$ | － | 。 | 0 | － | 。 | 2 | 。 | 2 | ． | ． |  |
| 1350 | 1400 | － | $\bigcirc$ | ${ }^{1}$ | 1 | ${ }^{3}$ | － | $\bigcirc$ | － | － | $\bigcirc$ | 2 | 。 | 2 | － 5 | － |  |
| 1400 | 1450 | － | － | － | － 1 | ${ }^{-3}$ | $\bigcirc$ | － | － | － | 。 | － | 。 | 2 | 3 | ${ }^{-3}$ |  |
| 1450 | 1500 | － | － | － | － | － | － | － | ， | － | － | － | － | － | 3 | ${ }^{-}$ |  |
| 1500 | 1550 | － | $-1$ | ${ }^{-}$ | 1 | ${ }^{-3}$ | － | － | － | － | － | － | － | － | 2 | － |  |
| 1550 | 1600 | － | $-1$ | 1 | － | ${ }^{3}$ | － | － | － | － | － | － | 1 | － | 2 | － 2 |  |
| 1600 | 1650 | － | $-1$ | $\cdot$ | $\cdot 1$ | ${ }^{3}$ | － | － | － | － | － | 。 | － | － | 2 | －2 |  |
| 1650 | 1700 | － | － | 1 | ${ }^{-1}$ | ${ }^{-}$ | － | － | － | － | － | － | 1 | － | 2 | $-2$ |  |
| 1700 | 1750 | － | － | － 1 | 1 | 3 | － 1 | － | 0 | 0 | 0 | 。 | － | － | 3 | 3 | Large embankment up to 32 m high on non－identified ground conditions．Minor access impacts and local traffic disruption． |
| 1750 | 1800 | － | － | ${ }^{-1}$ | 1 | ${ }^{3}$ | － | － | － | 0 | $\bigcirc$ | － | 1 | － | 3 | －3 | Large embankment up to 32 m high on non－identified disruption． |
| 1800 | 1850 | － | － | － | 1 | ${ }^{3}$ | － 2 | － | － | － | 0 | 1 | － | － 1 | 5 | ${ }^{5}$ | Large embankment up to 32 m high on non－identified ground conditions．Minor access impacts and local traffic disruption． |
| 1850 | 1900 | － | ${ }^{3}$ | － | － | － 3 | － 2 | 0 | － | 0 | － | － | 1 | － 1 | ． 5 | －5 | Large embankment up to 32 m high on non－identified ground conditions．Minor access impacts and local traffic <br> disruption． |
| 1900 | 1950 | － | .$^{3}$ | ${ }^{-1}$ | ${ }^{-1}$ | － | 2 | 0 | － | － | － | 。 | ${ }_{-1}$ | － | ${ }_{5} 5$ | ${ }_{-5}$ | Large embankment up to 32 m high on non－identified ground conditions．Minor access impacts and local traffic |
| 1950 | 2000 | 。 | ${ }^{3}$ | ${ }^{1}$ | － | ${ }_{-3}$ | － 2 | 。 | 。 | 。 | 。 | － | － | － | ${ }^{-5}$ | ${ }_{-5}$ | Large embankment up to 32 m high on non－identified ground cond disruption． |
| 2000 | 2050 | － | － | －1 | － | －3 | －2 | 。 | 。 | 。 | － | － | － 1 | － 1 | － 5 | －5 | Large embankment up to 32 m high on non－identified ground conditions．Minor access impacts and local traffic disruption． |
| 2050 | 2100 | － | ${ }^{3}$ | ${ }_{-1}$ | ． | ${ }^{3}$ | 2 | － | 。 | 。 | － | － | ${ }^{1}$ | － 1 | ． 5 | ． 5 | Large embankment up to 32 m high on non－identified disruption． |
| 2100 | 2150 | － | 3 | － | ${ }^{-1}$ | ${ }^{3}$ | － 2 | － | 0 | － | 。 | 。 | 1 | － 1 | － 5 | － 5 | Large embankment up to 32 m high on non－identified disruption． |
| 2150 | 2200 | － | － 3 | 1 | 1 | ${ }^{3}$ | 2 | 。 | － | 0 | 0 | － | 1 | － 1 | － 5 | －5 | Large embankment up to 32 m high on non－identified disruption． |
| 2200 | 2250 | － | － 3 | － | － | － 3 | － 2 | － | － | 0 | 0 | 。 | 1 | － | 5 | 5 | Large embankment up to 32 m high on non－identified ground conditions．Minor access impacts and local traffic disruption． |
| 2250 | 2300 | － |  | 1 | － | ${ }^{-3}$ |  | 。 | － | － |  |  | － 1 | － 1 | ． 5 | －5 |  |
| 2300 | 2350 | － | ${ }^{-3}$ | ${ }_{-1}$ | ． | ${ }^{-3}$ |  | － | － | 。 | 。 | 。 | ${ }_{-1}$ | － | －5 | ． 5 | isruption． ground conditions．Minor access impacts and local traffic dissuotion． |
| 2350 | 2400 | 。 | ${ }^{-3}$ | － | － | ${ }^{-3}$ | 2 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | － | －1 | －5 | ． 5 |  |
| 2400 | 2450 | 。 | ${ }^{-3}$ | ${ }_{-1}$ | － | ${ }^{-3}$ | －2 | 。 | 。 | 。 | － | － | －1 | －1 | － | － | Large embankment up to 32 m high on non－identified ground cond disruption． |
| 2450 | 2500 | 。 | ${ }^{3}$ | ${ }_{-1}$ | ． | ${ }^{-3}$ | 2 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | － | ． | ． 5 | ． | Large embankment up to 32 m high on non－identified ground conditions．Minor access impacts and local traffic disruption |
| 2500 | 2550 | 。 | ${ }^{-3}$ | ${ }_{1}$ | ${ }_{1}$ | ${ }^{3}$ | 2 | 。 | － | 。 | 。 | 0 | 1 | － | － | － | Large embankment up to 32 m high on non－identified disruption． |
| 2550 | 2600 | 。 | ${ }_{3}$ | ${ }_{-}$ | ${ }_{-1}$ | ${ }^{-3}$ | 2 | 。 | 0 | － | － | 2 | ． | － | ${ }_{7}$ | ${ }_{7}$ | Large embankment up to 32 m high on non－identified disruption．SGN 273 mm HP Gas main crossing． |
| 2600 | 2650 | － | ${ }^{-3}$ | － 1 | － | － 3 | 2 | － | 0 | － | 0 | 2 | － | － 1 | 7 | $-7$ | Large embankment up to 32 m high on non－identified ground conditions．Minor access impacts and local traffic disruption．SGN 273 mm HP Gas main crossing． |
| 2650 | 2700 | 。 | ${ }_{3}$ | ${ }_{-}$ | ${ }_{-}$ | ${ }^{-3}$ | 2 | 。 | 。 | 。 | 。 | 2 | 1 | － | ， | $\rightarrow$ | Large embankment up to 32 m high on non－identified ground conditions．Minor access impacts and local traffic disruption．SGN 273 mm HP Gas main crossing． |
| 2700 | 2750 | － | $-2$ | － | － | －3 | $\therefore$ | － | － | － | － | － | － | － | ${ }^{-}$ | －3 | Mnorememankenet onordeentried groud condition． |
| 2750 | 2800 | － | －2 | － | .$^{-1}$ | ${ }^{-3}$ | $\stackrel{-}{1}$ | － | － | － | － | 。 | － | － | 3 | ${ }^{-3}$ | Mnore embenkenet onor ieentifed gound condition． |
| 2800 | 2850 | － | $-2$ | － | $\cdots$ | ${ }^{-3}$ | － | － | － | 。 | － | 。 | － 1 | － | $-2$ | － |  |
| 2850 | 2900 | － | － 1 | ${ }_{-1}$ | － | ${ }^{-3}$ | － | － | － | － | － | － | － | － 1 | 2 | －2 |  |
| 2900 | 2950 | 。 | $-1$ | ${ }^{-}$ | － | ${ }^{3}$ | － | － | － | － | － | － | ${ }^{-1}$ | － | 2 | －2 |  |
| 2950 | 3000 | － | － | － | － | ${ }^{-3}$ | － | － | － | － | － | － | － | － | 2 | 2 |  |
| 3000 | 3050 | － | $-1$ | － | $\pm$ | ${ }^{3}$ | 。 | $-2$ | － | － | 。 | 。 | － | － | 4 | 4 | sinctue fors ste ras． |
| 3050 | 3100 | － | $-{ }_{-}$ | － | $\stackrel{-}{1}$ | 3 | 。 | － | － | － | － | 。 | － | － | －2 | －2 | － |
| 3100 | 3150 | － | $-1$ | － | － | 3 | － | － | 。 | 。 | 。 | 。 | － | － | 2 | $-2$ |  |
| 3150 | 3200 | 。 | ${ }_{-}$ | － | － | － | $\checkmark$ | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | 0 | $\bigcirc$ | 。 | － | － | 3 | ${ }_{3}$ |  |
| 3200 | 3250 | 。 | 2 | $-1$ | $-$ | －3 | ${ }_{-1}$ | 。 | 0 | 。 | － | 。 | － | － | 3 | 3 |  |
| 3250 | 3300 | 。 | 2 | ${ }^{-}$ | 1 | ${ }^{-3}$ | ${ }_{-1}$ | $\bigcirc$ | － | 0 | $\bigcirc$ | ${ }_{-1}$ | － | ${ }_{-1}$ | 4 | 4 |  |
| 3300 | 3350 | 。 | 2 | 1 | ${ }_{-1}$ | ${ }^{-3}$ | － | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | 0 | $\bigcirc$ | 1 | － | ， | 4 | 4 |  |
| 3350 | 3400 | $\bigcirc$ | － | － | － | － | － | 。 | ． | － | $\bigcirc$ | － | 1 | － | 4 | 4 |  |
| 3400 | 3450 |  |  |  |  | － | － | 。 | 。 | 。 | 。 | ${ }^{-}$ | － |  | 4 | 4 |  |


| 3450 | 3500 | － | 2 | － | ． | 3 | － | 。 | － | － | － | － | 1 | － | 4 | 4 |  |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 3500 | 3550 | $\bigcirc$ | 2 | 1 | － | 3 | － | － | $\bigcirc$ | － | － | ${ }^{-1}$ | 1 | － | 3 | 3 | 3avcrasine |
| 3550 | 3600 | － | － | 1 | － | ${ }^{3}$ | － | － | － | － | － | － | 1 | － | ${ }^{3}$ | ${ }^{3}$ | 3skocsine． |
| 3600 | 3650 | － | － | 1 | ． | ${ }^{3}$ | － | 。 | － | － | － | － | 1 | 1 | 3 | 3 | ${ }^{\text {3skrosasme }}$ |
| 3650 | 3700 | － | － | ${ }^{-}$ | － | ${ }^{3}$ | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | － | － | － | ． | － | ${ }^{3}$ | 3 | ${ }^{33} \times$ cosasme． |
| 3700 | 3750 | － |  | － | － | ${ }^{3}$ | － | － | $\bigcirc$ | － | － | － | － | 1 | 3 | ${ }^{3}$ | ${ }^{33} \times$ cosasme |
| 3750 | 3800 | － | － | 1 | 1 | 3 | $\bigcirc$ | 。 | － | － | － | ${ }^{1}$ | － | － | 3 | 3 | 3skrossme |
| 3800 | 3850 | － | 0 | 4 | 1 | 3 | － | － | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | 1 | 1 | － | 3 | 3 | 3svocosise |
| 3850 | 3900 | － | － | $\stackrel{-}{1}$ | － | 3 | 。 | 。 | － | － | － | 1 | － | － | 3 | 3 | 33xcossose |
| 3900 | 3950 | － | － | － | － | 3 | － | － | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | 0 | $\bigcirc$ | 1 | 1 | － | 2 |  |
| 3950 | 4000 | － | － | 4 | ． | 3 | － | － | － | － | － | － | － | 1 | 2 | 2 |  |
| 4000 | 4050 | － | － | － | ． | 3 | － | 。 | － | － | 。 | － | － | － | 2 | $\therefore$ |  |
| 4050 | 4100 | － | － | 4 | $\stackrel{-}{4}$ | 3 | － | 。 | － | － | 。 | － | 1 | － | 2 | 2 |  |
| 4100 | 4150 | － | － | 4 | ． | ${ }^{3}$ | － | 。 | － | $\bigcirc$ | － | － | － | － | 2 | 2 |  |
| 4150 | 4200 | － | － | 4 | ． | ${ }^{3}$ | － | 。 | － | － | － | － | － | 1 | 2 | 2 |  |
| 4200 | 4250 | － | － | ． | ． | ${ }^{3}$ | － | 。 | － | － | 。 | － | ． | 1 | 2 | 2 |  |
| 4250 | 4300 | － | － | － | － | 3 | － | 。 | － | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | 1 | 1 | 2 | 2 |  |
| 4300 | 4350 | － | － | 4 | － | ${ }^{3}$ | － | 。 | － | － | － | － | ． | － | 2 | 2 |  |
| 4350 | 4400 | － | － | $\stackrel{1}{4}$ | ． | － | － | 。 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | 0 | － | 1 | － | 2 | 2 |  |
| 4400 | 4450 | － | － | － | ${ }^{1}$ | 3 | － | 。 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | － | 1 | 1 | 2 | 2 |  |
| 4450 | 4500 | － | 0 | $\stackrel{1}{ }$ | － | 3 | 。 | 。 | － | － | 。 | － | 1 | － | $=$ | ． |  |
| 4500 | 4550 | $\bigcirc$ | ． | 4 | ． | 3 | － | － | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | － | ， | － | 2 | 2 |  |
| 4550 | 4600 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | 4 | ． | 3 | － | － | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | 。 | － | － | 1 | 2 | 2 |  |
| 4600 | 4650 | － | － | 4 | ． | ${ }^{3}$ | － | 。 | － | － | － | － | 1 | － | 2 | 2 |  |
| 4650 | 4700 | － | － | 4 | ． | 3 | － | － | － | － | 。 | － | － | － | 2 | 2 |  |
| 4700 | 4750 | － | － | 4 | ． | 3 | － | － | － | － | － | － | 1 | － | 2 | 2 |  |
| 4750 | 4800 | － | － | 4 | ． | 3 | － | － | － | － | 。 | － | － | ． | 2 | 2 |  |
| 4800 | 4850 | － | － | － | ． | 3 | － | 。 | － | － | 。 | － | 1 | － | 2 | 2 |  |
| 4850 | 4900 | － | － | 4 | － | 3 | － | 。 | － | － | － | － | ． | － | 2 | 2 |  |
| 4900 | 4950 | － | － | － | － | 3 | － | 。 | － | $\bigcirc$ | 。 | － | － | － | 2 | 2 |  |
| 4950 | 5000 | － | － | 4 | － | 3 | － | － | － | － | － | 。 | 1 | 1 | 2 | 2 |  |
| 5000 | 5050 | － | － | 4 | ． | 3 | － | － | － | － | ． | 。 | － | － | 2 | 2 |  |
| 5050 | 5100 | － | $\stackrel{1}{ }$ | 4 | ． | 3 | $\bigcirc$ | － | － | － | － | － | 1 | 1 | 2 | 2 |  |
| 5100 | 5150 | － | 1 | 1 | ． | － | － | － | － | － | － | － | 1 | 1 | 2 | 2 |  |
| 5150 | 5200 | － | ． | ． | ． | ． 3 | － | － | － | － | － | － | 1 | － | 2 | 2 |  |
| 5200 | 5250 | － | － | 1 | ． | ${ }^{3}$ | － | 。 | － | － | － | － | 1 | － | 2 | 2 |  |
| 5250 | 5300 | 。 | 2 | 1 |  | 3 | － | － | 。 | 。 | 。 | 。 | 1 | － | 3 | ${ }^{3}$ |  |
| 5300 | 5350 | 。 | 2 | 1 | ， | － | ， | － |  |  | － | － | ， | ， | － | ， | condioms |
| 5350 | 5400 | － | 2 | 4 | $\pm$ | ${ }^{3}$ | － | － | － | － | － | 。 | － | 1 | 3 | 3 |  |
| 5350 | 5400 | － | 2 | 4 | ． | 3 | － | 。 | － | － | － | － | 1 | － | 3 | 3 |  |
| 5400 | 5450 | 。 | 2 | 4 | － | ${ }^{3}$ | － | － | － | － | 。 | － | 1 | － | ${ }^{3}$ | 3 | coasoms |
| 5450 | 5500 | $\bigcirc$ | $\pm$ | － | ． | － 3 | － | 。 | － | － | － | － | ． | 1 | 2 | 2 |  |
| 5500 | 5550 | － | － | － | ． | ${ }^{3}$ | － | 。 | － | － | 。 | － | 1 | － | 2 | 2 |  |
| 5550 | 5600 | $\bigcirc$ | － | － | 1 | 3 | － | 。 | － | $\bigcirc$ | 。 | － | ． | － | 2 | 2 |  |
| 5600 | 5650 | － | － |  | － | 3 | － | 。 |  | － | － | － | ． | － | 3 | ${ }^{3}$ |  |
| 5550 | 5700 | － | 2 | 1 | － | 3 | $\stackrel{-}{1}$ | 。 | － | － | 。 | － | 1 | － | 3 | 3 |  |
| 5700 | 5750 | $\bigcirc$ | 2 | 4 | ${ }^{1}$ | － | 2 | － | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | － | 1 | － | 4 | 4 |  |
| 5750 | 5800 | － | － | 4 | ． | ${ }^{3}$ | 2 | － | － | － | － | － | 1 | 1 | － | － |  |
| 5800 | 5850 | $\bigcirc$ | 3 | 4 | ． | 3 | 2 | 。 | － | $\bigcirc$ | － | $\bigcirc$ | － | － | － | 5 |  |
| 5850 | 5900 | － | 3 | 4 | ． | 3 | 3 | 。 | － | － | － | 。 | 1 | 1 | ${ }^{-}$ | $\checkmark$ |  |
| 5900 | 5950 | － | 3 | $\pm$ | － | 3 | ${ }^{3}$ | － | － | － | 。 | － | － | － | － | ， |  |
| 5950 | 6000 | 。 | ． | 1 | － | ${ }^{3}$ | ${ }^{3}$ | 。 | 。 | 。 | 。 | ： | ． | － | － | ． |  |
| 6000 | 6050 | － |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  | Men |
| 6050 | 6100 | $\bigcirc$ | 3 | － | ． | 3 | 3 | － | － | － | － | － | 2 | － | $\rightarrow$ | 7 |  |
| 6050 |  | － | 3 | 1 | 1 | 3 | 3 | － | － | － | － | － | 2 | － | 7 | $\rightarrow$ |  |
| 6100 | 6150 | － | 3 | － | － | 3 | 3 | － | － | － | 。 | － | 2 | － | $\rightarrow$ | $\rightarrow$ |  |
| 6150 | 6200 |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  | ， | ， |  |  |
| 6200 | 6250 | － | ${ }^{3}$ | $-1$ | ＋ | ${ }^{3}$ | ${ }^{3}$ | － | － | － | － | － | ． | 1 | － | ， |  |
| 6250 | 6300 | － | ${ }^{3}$ | － | 1 | ${ }^{-3}$ | － | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | $\bigcirc$ | $\because$ | 2 | 1 | ${ }^{-}$ | － |  |
| 6300 | 6350 | $\bigcirc$ | ${ }^{3}$ | $\stackrel{1}{4}$ | 1 | ${ }^{3}$ | －2 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | － | 2 | －1 | $\cdots$ | ${ }_{-}$ |  |
| 6350 | 6400 | － | 3 | 1 | ${ }^{-1}$ | 3 | 2 | － | － | － | ． | － | 2 | － | － | ． |  |
| 6400 | 6450 | － | 3 | 4 | ． | 3 | ${ }_{-}$ | 。 | － | － | 。 | － | 2 | － | － | － |  |
| 6450 | 6500 | $\bigcirc$ | 2 | 1 | － | 3 | $\stackrel{1}{4}$ | 。 | $\bigcirc$ |  | 。 | $\bigcirc$ | 2 | 1 | $\stackrel{4}{4}$ | 4 |  |
| 6500 | 6550 | $\bigcirc$ | － | $\stackrel{1}{4}$ | － | 3 | － | － | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | 。 | － | 2 | － | 3 | 3 |  |
| 6550 | 6600 | － | 1 |  |  | 3 | － | 。 | － | － | － | $\stackrel{1}{ }$ | 2 | 1 | 4 | 4 |  |
| 6600 | 6650 | － | － | ${ }^{-}$ | － | 3 | 。 | 。 |  |  |  | 。 | 2 | 1 | 3 | 3 |  |
| 6650 | 6700 | 。 | － | 4 | － | 3 | － | － |  |  | － | － | 2 | 1 | 3 | 3 |  |
| 6700 | 6750 | － | － | 4 | 1 | 3 | － | － | － | － | － | 。 | 2 | 1 | 3 | ${ }^{3}$ | Sosmen |
| 6750 | 6800 | － | － | ${ }_{1}$ | 1 | 3 | $\bigcirc$ | － | － | $\bigcirc$ | － | 。 | 2 | － | 3 | ${ }_{3}$ |  |
| 6800 | 6850 | － | － | $\pm$ | 1 | 3 | － | － | － | － | － | － | 2 | 1 | 3 | 3 |  |
| 6850 | 6900 | 。 | 。 | 1 | 1 | 3 | $\bigcirc$ | － | － | － | 。 | － | 2 | － | 3 | 3 |  |
| 6900 | 6950 | － | － | － | － | 3 | － | 。 | － | － | － | ， | 2 | 1 | 3 | 3 |  |
| 6950 | 7000 | － | 。 | － | 1 | ${ }^{3}$ | $\bigcirc$ | 。 | － | － | － | － | 2 | 1 | 3 | ${ }^{3}$ |  |
| 7000 | 7050 | 。 | 。 | － | ． | 3 | $\bigcirc$ | 。 | $\bigcirc$ | － | － | － | 2 | 1 | 3 | 3 | Semen |
| 7050 | 7100 | $\bigcirc$ | － | 4 | ． | －3 | 。 | 。 | － | － | $\bigcirc$ | 。 | 2 | － | ${ }^{3}$ | ${ }^{3}$ |  |
| 7100 | 7150 | － | － | 4 | － | 3 | － | 。 | － | $\bigcirc$ | 。 | 。 | 2 | － | 3 | 3 |  |
| 7150 | 7200 | － | － | 4 | ． | 3 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 2 | 1 | 3 | 3 |  |
| 7200 | 7250 | $\bigcirc$ | － | 1 | 1 | ${ }^{3}$ | － | 。 | $\bigcirc$ | 。 | ． | － | 2 | 1 | ${ }_{3}$ | ${ }^{3}$ | Semen |
| 7250 | 7300 | － | $\bigcirc$ | 4 | 1 | ${ }^{3}$ | － | 。 | － | － | 。 | － | 2 | 1 | 3 | ${ }^{3}$ | Semen |
| 7300 | 7350 | 。 | － | 4 | 1 | 3 | $\bigcirc$ | － | － | － | 。 | － | 2 | － | 3 | 3 |  |
| 7350 | 7400 | － | － | ． | 1 | ${ }^{3}$ | － | － | $\bigcirc$ | － | － | 。 | 2 | － | 3 | ${ }_{3}$ |  |
| 7400 | 7450 | － | － | 1 | － | 3 | $\bigcirc$ | 。 | － | $\bigcirc$ | － | 。 | 2 | 1 | 3 | ${ }^{3}$ |  |
| 7450 | 7500 | 。 | 。 | － | 1 | 3 | $\bigcirc$ | 。 | － | 。 | － | － | 2 | － | ${ }^{3}$ | ${ }^{3}$ |  |
| 7500 | 7550 | 。 | 。 | 1 | － | 3 | 。 | － | － | － | － | － | 2 | － | 3 | 3 |  |
| 7550 | 7600 | － | － | 4 | － | 3 | $\bigcirc$ | 。 | － | － | 0 | － | 2 | － | 3 | ${ }^{3}$ |  |
| 7600 | 7650 | － | － | － | ． | 3 | － | － | － | － | － | － | 2 | 1 | 3 | 3 |  |
| 7650 | 7700 | $\bigcirc$ | 0 | － | 1 | －3 | $\bigcirc$ | 。 | － | $\bigcirc$ | － | － | 2 | 1 | 3 | 3 | Neorse |
| 7700 | 7750 | $\bigcirc$ | － | － | ． | － | － | 。 | 。 | － | 。 | 。 | 2 | － | 4 | 4 |  |
| 7750 | 7800 | 。 | 2 | 4 | 4 | － | $\stackrel{1}{4}$ | 。 | 。 | － | 。 | 。 | 2 | ． | 4 | ${ }_{4}$ |  |
| 7800 | 7850 | $\bigcirc$ | 2 | － | － | ． | － | － | － | － | 。 | 。 | 2 | 1 | S | － |  |
| 7850 | 7900 | － | 2 | ． | － | 3 | 2 | 。 | $\bigcirc$ | － | 。 | 。 | 2 | 1 | － | ． |  |
| 7900 | 7950 | 。 | 3 | ${ }_{-}$ | － | 3 | 2 | 。 | － | － | － | 。 | 2 | 1 | $\stackrel{5}{ }$ | － |  |
| 7950 | 8000 | － | 3 | 1 | ． | 3 | 2 | 。 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | 。 | － | 2 | 1 | － | － |  |
| 8000 | 8050 | － | 3 | － | 1 | 3 | －2 | 。 | － | － | － | － | 2 | － | 6 | － |  |
| 8050 | 8100 | 。 | 3 | 1 | 1 | 3 | 2 | 。 | － | － | － | － | 2 | 1 | ${ }_{5}$ | － |  |
| 8100 | 8150 | 。 | 3 | － | 1 | 3 | － | － | － | － | － | － | 2 | － | － | 5 |  |
| 8150 | 8200 | 。 | 2 | ${ }^{-}$ | 1 | －3 | ． | － | $\bigcirc$ | － | － | － | 2 | － | $\stackrel{4}{4}$ | 4 |  |
| 8200 | 8250 | $\bigcirc$ | 2 | － | － | 3 | － | 。 | － | $\bigcirc$ |  | － | 2 | － | 3 | ， | Offrutut onsmation acess |
| 8250 | 8300 | － | $\pm$ | 1 | － | 3 | － | 。 | － | － | － | － | 2 | － | ${ }^{3}$ | 3 | Offrut costrateonacess |
| 8300 | 8350 | － | 4 | 4 | ． | ${ }^{3}$ | $\bigcirc$ | － | － | － | － | － | 2 | 1 | 3 | － 3 | Offerat constactonocess |
| 8350 | 8400 | － | － | $\pm$ | 1 | － | $\bigcirc$ | 。 | － | － | － | $\bigcirc$ | 2 | 1 | 3 | ． 3 | Offrut contrateonacess |
| 8400 | 8450 |  | 。 |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  | 3 |  | Offucticonstaction acess |


| 8500 | 8550 | 。 | － | － | ${ }^{1}$ | ${ }^{-3}$ | － | 。 | 0 | － | 。 | 。 | 2 | － | 3 | ${ }^{-3}$ | officut constrution aceess |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 8550 | 8600 | 。 | － | － 1 | － 1 | ${ }_{-3}$ | $\bigcirc$ | 3 | 。 | 。 | 。 | 。 | ． 2 | － | － | ， |  |
| 8600 | 8650 | 。 | ${ }_{-1}$ | ${ }_{-1}$ | ${ }_{1}$ | ${ }^{-3}$ | ${ }_{-1}$ | ${ }_{3}$ | 。 | 。 | 。 | 。 | － | － | ， | ， | Major structure over the Glen Water／Urie．Overall rating geotechnical impacts assoclated with structure foundations．Difficult access and some local disriut |
| 8650 | 8700 | 。 | －2 | － | － | －3 | － 1 | ${ }_{-3}$ | 。 | 0 | 。 | ${ }_{-1}$ | －2 | － | － | ． |  |
| 8700 | 8750 | 。 | ${ }_{2}$ | ${ }_{-1}$ | ${ }_{1}$ | ${ }^{3}$ | ${ }_{-2}$ | ${ }_{3}$ | 。 | 。 | 。 | 。 | －2 | －1 | \＆ | ， |  |
| 8750 | 8800 | 。 | －3 | ${ }_{-1}$ | － | ${ }^{3}$ | ${ }_{-2}$ | ${ }_{3}$ | ${ }_{-3}$ | 0 | 。 | 。 | －2 | － | － 10 | －10 | Major structure over the Glen Water／Urie．Overall rating geotechnical impacts associated with structure foundations．Difficult access and some local disruption |
| 8800 | 8850 | 。 | ${ }^{3}$ | ${ }_{-1}$ | ${ }_{-1}$ | ${ }^{-3}$ | －2 | ${ }_{3}$ | ${ }_{3}$ | 。 | 。 | 。 | －2 | ${ }^{1}$ | －10 | －10 |  |
| 8850 | 8900 | 。 | ${ }_{3}$ | ${ }_{-1}$ | ${ }_{-1}$ | －3 | 3 | ${ }_{3}$ | 3 | 。 | 。 | 。 | －2 | ． | －11 | ．11 | Maios structure over the cien water／lure overall ating Eevecthncal mpacts ssscostated with thututurue foundaions．Dffficult aceess and some local dssurption |
| 8900 | 8950 | 。 | ${ }^{-3}$ | ${ }_{-1}$ | ${ }_{-1}$ | ${ }^{-3}$ | －2 | －3 | ${ }^{-3}$ | 。 | 。 | 。 | －2 | ${ }^{1}$ | －10 | －10 | Major structure over the Glen Water／vie．Overall rating ralsed to major a dverse impact due to potential major geotechnical impact asscolted with structure $\qquad$ |
| 8950 | 9000 | 。 | －3 | $-1$ | －- | －3 | ${ }_{-2}$ | 3 | 。 | 。 | 。 | 。 | － | － | ． | ， |  |
| 9000 | 9050 | 。 | － | ${ }_{-1}$ | ${ }_{-1}$ | ${ }^{-3}$ | 。 | ${ }^{-3}$ | 。 | 。 | 。 | 。 | － | － 1 | － | ． |  |
| 9050 | 9100 | 。 | $-1$ | － 1 | 1 | －3 | 。 | －3 | 0 | 0 | 0 | 。 | －2 | 1 | ． | ． | Major stucture over the Gien water／lure．Overall 1 ating Tibed to major advese impact due to openental major <br>  |
| 9100 | 9150 | 。 | － | ${ }_{-}$ | － 1 | ， | － | － | － | － | － | 。 | － | － | ${ }^{-3}$ | －3 | oiffurt constration aceess |
| 9150 | 9200 | 。 | － 1 | 1 | 1 | ${ }^{-3}$ | $\bigcirc$ | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | －2 | － | ${ }^{-3}$ | － | offfutur constration nacess． |
| 9200 | 9250 | － | － | － | .$^{1}$ | ${ }^{-3}$ | － | － | － | － | － | － | 2 | －1 | 3 | 3 | Offrutur constration acees． |
| 9250 | 9300 | － | － | ${ }^{-1}$ | ${ }^{-1}$ | ${ }^{-3}$ | － | － | － | － | － | － | 2 | － | 3 | ${ }^{-3}$ | offrutic contruction acees． |
| 9300 | 9350 | 。 | ${ }^{-1}$ | － | ${ }^{1}$ | ， | － | － | － | － | － | 。 | － | － | ${ }^{-3}$ | ${ }^{-3}$ | Offraut constrution aceess |
| 9350 | 9400 | 。 | ${ }_{-1}$ | ${ }_{-1}$ | ${ }^{-1}$ | ${ }^{-3}$ | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 2 | ${ }^{3}$ | ${ }^{-3}$ | Mnor（tutr ende embenkmein |
| 9400 | 9450 | － | －1 | $-1$ | － 1 | ${ }^{-3}$ | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 2 | ${ }^{3}$ | ${ }^{-3}$ | Menor cutirg gnd er |
| 9450 | 9500 | 。 | ${ }_{-1}$ | ${ }^{-1}$ | ${ }^{1}$ | ${ }^{-3}$ | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | － | 0 | 2 | － 3 | ${ }^{-3}$ |  |
| 9500 | 9550 | 。 | ${ }_{-1}$ | － 1 | － 1 | ${ }^{-3}$ | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 2 | －3 | －3 | M Mor（utirig and |
| 9550 | 9600 | $\bigcirc$ | － | － | － | ${ }^{-3}$ | 。 | 。 | － | 0 | 0 | － | 0 | 2 | ${ }^{-3}$ | 3 |  |
| 9600 | 9650 | － | － | － | － 1 | ${ }^{-3}$ | － 1 | ． | － | － | 。 | － | － | 2 | 4 | 4 | Potenalal conpessile maeral． |
| 9650 | 9700 | － | 。 | 1 | － | ${ }^{-3}$ | － | 。 | － | 0 | － | － | 。 | 2 | 4 | 4 | Potental compesssle materal． |
| 9700 | 9750 | － | － | － 1 | － 1 | ${ }^{-3}$ | － 1 | 。 | 0 | 0 | － | － | 。 | 2 | 4 | 4 | Potentala compessile materal． |
| 9750 | 9800 | － | － | － | － | ${ }^{-3}$ | －1 | － | － | － | － | 。 | 。 | 2 | 4 | 4 | Potential compesssile materal． |
| 9800 | 9850 | 。 | － | ${ }^{-1}$ | － | ${ }^{-3}$ | － 1 | － | － | － | 0 | 0 | 。 | 2 | 4 | 4 | Potentala compessslie materal． |
| 9850 | 9900 | 。 | － | － 1 | － 1 | ${ }^{-3}$ | － | － | － | － | 。 | 。 | － | 2 | 4 | 4 | Potenata conpesstle materal． |
| 9900 | 9950 | 。 | 0 | － 1 | － 1 | ${ }^{3}$ | － 1 | 。 | － | － | 。 | 。 | 。 | － | 4 | 4 | Potentala conpesstle materal |
| 9950 | 10000 | － | － 1 | － | － | ${ }^{-3}$ | ${ }^{-1}$ | － | － | － | 。 | 。 | 。 | 2 | 4 | 4 | Potentalat conpesssle materal |
| 10000 | 10050 | － | － | 1 | － | ${ }^{3}$ | －2 | － | － | － | － | － | 。 | 2 | ． | － | Potentalat compesslle materal |
| 10050 | 10100 | 0 | － | － | － | ${ }^{-3}$ | $-2$ | － | － | 0 | － | － | 0 | 2 | s | － | Potentala conpessible materal． |
| 10100 | 10150 | 0 | $-1$ | － | － | ${ }^{-3}$ | － | － | － | － | 0 | 。 | 。 | 2 | 4 | 4 | Potentatal conpessble materal． |
| 10150 | 10200 | 0 | －1 | － | － | ${ }^{-3}$ | － | － | 。 | － | － | － | 0 | 2 | 4 | 4 | Potentala conpessile materal． |
| 10200 | 10250 | 0 | － | 4 | － 1 | ${ }^{3}$ | － | － | 0 | － | － | 。 | 0 | 2 | 4 | 4 | Potental compesstibe materal． |
| 10250 | 10300 | 。 | ${ }_{-1}$ | .$_{1}$ | ${ }^{1}$ | ${ }^{-3}$ | － 1 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | ． | ${ }^{-3}$ | ${ }^{3}$ |  |
| 10300 | 10350 | 。 | ${ }_{-1}$ | ${ }_{-1}$ | ${ }^{-1}$ | ${ }^{-3}$ | － 1 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 1 | ${ }^{3}$ | ${ }^{3}$ |  |
| 10350 | 10400 | 。 | ${ }_{-1}$ | ${ }_{1}$ | ${ }_{-1}$ | ${ }^{-3}$ | ${ }_{-1}$ | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | －1 | ${ }^{-3}$ | ${ }^{3}$ |  |
| 10400 | 10450 | 。 | ${ }_{-1}$ | － 1 | ${ }_{-1}$ | ${ }^{-3}$ | － 1 | 。 | 。 | 0 | 。 | 。 | 。 | － | 3 | 3 |  |
| 10450 | 10500 | 。 | ${ }_{-1}$ | － | － 1 | ${ }^{-3}$ | － 1 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | －1 | ${ }^{-3}$ | ${ }^{3}$ |  |
| 10500 | 10550 | 。 | ${ }_{-1}$ | ${ }_{-1}$ | ${ }_{-1}$ | ${ }^{-3}$ | ${ }_{-1}$ | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | － | ${ }^{3}$ | ${ }^{-3}$ | Poterat compl |
| 10550 | 10600 | 。 | 。 | － | 1 | ${ }^{-3}$ | － 1 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | － 1 | ${ }^{-3}$ | ${ }^{3}$ | Preental compessile meteral．Paratal ffine |
| 10600 | 10650 | 。 | 。 | ${ }_{-1}$ | ${ }_{-1}$ | ${ }^{-3}$ | ${ }_{-1}$ | 。 | 。 | － | 。 | 。 | 。 | 1 | 3 | ${ }^{-3}$ |  |
| 10650 | 10700 | 。 | ${ }_{-1}$ | ${ }_{-1}$ | .$^{1}$ | ${ }^{-3}$ | － 1 | － | 。 | 0 | 。 | 。 | 。 | 1 | 3 | ${ }^{-3}$ |  |
| 10700 | 10750 | 。 | ${ }_{-1}$ | ${ }_{-1}$ | .$_{1}$ | ${ }^{-3}$ | ． 1 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | ． 1 | ${ }^{-3}$ | ${ }^{3}$ |  |
| 10750 | 10800 | 。 | ${ }_{-1}$ | ${ }_{-1}$ | ${ }_{-1}$ | －3 | ${ }_{-1}$ | 。 | 0 | 。 | 。 | 。 | 。 | $-1$ | ${ }^{-3}$ | ${ }^{-3}$ |  |
| 10800 | 10850 | 。 | － | $-1$ | － 1 | ${ }^{3}$ | －1 | 。 | 。 | 0 | 。 | 。 | 。 | － 1 | 3 | ${ }^{-3}$ |  |
| 10850 | 10900 | 。 | 。 | ${ }_{-1}$ | ${ }_{-1}$ | ${ }^{-3}$ | ${ }_{-1}$ | 。 | 。 | － | 。 | 。 | 。 | － 1 | ${ }^{-3}$ | ${ }^{-3}$ | Poerenta comp |
| 10900 | 10950 | 。 | 。 | ${ }^{-1}$ | － 1 | －3 | － 1 | 0 | 0 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | 。 | － | ${ }^{3}$ | 3 |  |
| 10950 | 11000 | 0 | 0 | － | － 1 | 3 | ${ }^{-1}$ | 0 | 0 | 0 | 0 | 2 | 。 | － | － 5 | － 5 | $\begin{aligned} & \text { Potential compressible material. Partial offline } \\ & \text { construction. } 275 \mathrm{KV} \text { crossing. SSE Pylon within } 100 \mathrm{~m} \text { of } \\ & \text { alignment ch } 10966 \text { and } 11098 \text {. } \\ & \hline \end{aligned}$ |
| 11000 | 11050 | 0 | － | － 1 | － 1 | 3 | － 1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 2 | 。 | －1 | － 5 | ． 5 | Potential compressible material．Partial offline construction． 275 KV crossing．SSE Pylon within 100 m of allignment ch 10966 and 11098. |
| 11050 | 11100 | $\bigcirc$ | － | － | ． | ${ }^{-3}$ | － 1 | 。 | 0 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | 。 | －1 | ． 5 | － | Potential compressible material．Partial offline construction． 275 KV crossing．SSE Pylon within 100 m of alignment ch 10966 and 11098 ． |
| 11100 | 11150 | 。 | 。 | ${ }_{-1}$ | ${ }_{-1}$ | ${ }^{-3}$ | － 1 | 。 | 。 | 。 | 。 | 2 | 。 | －1 | － | ． | Potential compressible material．Partial offline construction． 275 KV crossing．SSE Pylon within 100 m of alignment ch 10966 and 11098 ． |
| 11150 | 11200 | 。 | 1 | ${ }_{-1}$ | 1 | ${ }^{-3}$ | － 1 | 。 | － | 。 | 。 | 。 | 。 | － | 3 | ${ }^{-3}$ |  |
| 11200 | 11250 | 。 | 。 | － 1 | － 1 | ${ }^{3}$ | ${ }^{-1}$ | 0 | 0 | $\bigcirc$ | 0 | ． 1 | 。 | － 1 | 4 | 4 |  |
| 11250 | 11300 | 。 | 0 | ${ }_{-1}$ | ． 1 | ${ }^{-3}$ | － | － | 0 | 0 | 。 | － 1 | － | － | 4 | 4 | Sw Oistributo Mans． |
| 11300 | 11350 | 。 | 。 | ${ }^{-1}$ | ${ }_{-1}$ | ${ }^{-3}$ | － | － | － | 。 | 。 | － | － | 2 | 4 | 4 | SW Ostrtubuto Mans． |
| 11350 | 11400 | 。 | 。 | ${ }_{-1}$ | － | ${ }^{-3}$ | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | 0 | 。 | 。 | ${ }^{-1}$ | 。 | －2 | 4 | 4 | sw ostributom Mans． |
| 11400 | 11450 | 。 | － | ${ }_{-1}$ | .$^{-1}$ | ${ }^{-3}$ | － | － | － | － | 。 | ． 2 | 。 | 2 | ． | ． | Smalt eatment worss cose to aligment． |
| 11450 | 11500 | 。 | － | $-1$ | － | ${ }^{3}$ | $\bigcirc$ | 0 | 0 | － | － | ${ }_{-}$ | 。 | － | 4 | 4 | sw ostrubuton Mans． |
| 11500 | 11550 | 。 | － | ${ }_{-1}$ | ${ }^{-1}$ | ${ }^{-3}$ | 。 | － | － | － | － | ${ }^{-1}$ | 。 | 2 | 4 | 4 |  |
| 11550 | 11600 | － | － | － | ${ }^{1}$ | ${ }^{-3}$ | 。 | － | － | － | － | ${ }^{-1}$ | 。 | － 2 | 4 | 4 | sw ostrabitoon Mains． |
| 11600 | 11650 | 。 | ， | $-1$ | － 1 | ${ }^{-3}$ | － | － | － | － | $\bigcirc$ | － | － |  | 4 | 4 | SW Ostribution Mans． |
| 11650 | 11700 | 。 | － | 1 | － | －3 | ． | 0 | 0 | 0 | 0 | － 1 | 。 | 2 | $\stackrel{4}{4}$ | 4 | sw ostributom Mans． |
| 11700 | 11750 | 。 | 0 | 1 | － 1 | ${ }^{3}$ | 。 | 0 | 。 | 。 | 0 | － 1 | 。 | 2 | 4 | 4 | sw ostribution Mans． |
| 11750 | 11800 | 。 | 。 | 1 | 1 | ${ }^{-3}$ | 。 | － 1 | 。 | － | 。 | ${ }^{1}$ | 。 | －2 | － | － | Smalal cureer combined online dstrupion． |
| 11800 | 11850 | 。 | 。 | － | ${ }^{1}$ | 3 | 。 | － | 。 | 。 | － | 1 | 。 |  | － | 4 | sw osathurum Mains． |
| 11850 | 11900 | 。 | 。 | － | ${ }^{-1}$ | ${ }^{3}$ | － | － | － | － | 0 | － 1 | 。 | 2 | 4 | 4 | sw oistrubuton Mains． |
| 11900 | 11950 | $\bigcirc$ | 0 | － 1 | － 1 | －3 |  | 0 | 0 | 0 | 0 | ${ }^{-}$ | 。 | － 2 | 4 | 4 | sw ostribution Mans． |
| 11950 | 12000 |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |

