


Rules
Total Score

+ Structures Score + Flooding Score (Average of L, M and
N ) + Utilities score + Constructability Score (Minimum value
Then if total < or equal to - 9 then should be coloured red
because this represents possibility of 3 reds or 4 amber
If total is between -6 and -8 sould
If total is between -6 and -8 should be coloured a
since this could represent 2 reds
If total is between -3 and -5 sho





| 15100 | 15150 | － | 4 | － | － | － | － | － | － | － |  | － | 3 | 。 | 3 |  |  |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 15150 | 15200 | － | 4 | 4 | － | － | － | － | － | － | － | － | ， | － | 3 | 3 |  |
| 15200 | 15250 | － | 4 | 1 | － | － | $\pm$ | － | － | － | － | － | 3 | － | 4 | 4 |  |
| 15250 | 15300 | － | 4 | － | － | － | 4 | － | $\bigcirc$ | － | 。 | － | 3 | － | $\stackrel{\square}{4}$ | 4 |  |
| 15300 | 15350 | $\bigcirc$ | 1 | － | － | － | 4 | － | － | － | － | $\bigcirc$ | 3 | － | 4 | 4 |  |
| 15350 | 15400 | － | － | 1 | － | － | － | － | － | － | － | － | 3 | － | 3 | 3 |  |
| 15400 | 15450 | － | － | － | － | － | 。 | － | － | － | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ |  |  | 3 | 3 |  |
| 15450 | 15500 | － | － | － | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | － | － | － | $\bigcirc$ | － | ． | － | 3 | ${ }^{3}$ |  |
| 15500 | 15550 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | － | $\bigcirc$ | － | $\bigcirc$ | $\because$ | $\bigcirc$ | － | $\div$ | － | － | 3 | 3 |  |
| 15550 | 15600 | － | － | － | － | － | 。 | － | $\bigcirc$ | － | － | $\bigcirc$ | ． | － | 3 | 3 |  |
| 15600 | 15650 | － | － | － | 。 | 。 | 。 | － | － | － | － | － | 3 | － | 3 | 3 |  |
| 15650 | 15700 | － | － | ． | － | － | 。 | － | $\bigcirc$ | － | 。 | － | ， | － | 3 | 3 |  |
| 15700 | 15750 | － | 4 | ． | － | － | 。 | － | － | － | － | 。 | － | － | 3 | 3 |  |
| 15750 | 15800 | － | 4 | 4 | － | 。 | 。 | － | － | － | － | － |  | － | 3 | 3 |  |
| 15800 | 15850 | － | 4 | － | － | － | － | － | － | － | － | － | 3 | － | 3 | 3 |  |
| 15850 | 15900 | － | 1 | － | － | － | － | － | － | － | － | － | 3 | － | 3 | 3 |  |
| 15900 | 15950 | － | 4 | 4 | － | － | － | － | － | － | － | － | ， | 。 | 3 | － |  |
| 15950 | 16000 | － | 4 | － | － | － | 。 | － | － | － | － | － | ， | － | 3 | 3 |  |
| 16000 | 16050 | － | 4 | － | － | $\bigcirc$ | － | － | $\bigcirc$ | － | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | 3 | － | 3 | － |  |
| 16050 | 16100 | － | 4 | － | － | 。 | 。 | － | － | － | 。 | － | － | － | 3 | － |  |
| 16100 | 16150 | － | 4 | － | － | － | 。 | － | － | － | － | － | 3 | － | 3 | 3 |  |
| 16150 | 16200 | － | － | － | － | 。 | 。 | － | － | － | 。 | － | 3 | － | 3 | 3 |  |
| 16200 | 16250 | － | － | － | － | 。 | 。 | － | － | － | － | － | 3 | 。 | 3 | 3 |  |
| 16250 | 16300 | － | 4 | － | － | － | － | － | － | － | － | － | 3 | － | 3 | 3 |  |
| 16300 | 16350 | － | 4 | － | － | ． | － | － | － | － | － | － | ． | － | 3 | ${ }^{3}$ |  |
| 16350 | 16400 | － | － | － | － | － | － | － | － | － | － | － | － | － | 3 | $\cdots$ |  |
| 16400 | 116450 | － | － | ． | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | $\bigcirc$ | － | $\bigcirc$ | － | $\bigcirc$ | 3 | － | － | 3 |  |
| $\frac{16450}{16500}$ | 165550 | $\div$ | － | － | － | $\div$ | $\div$ | ： | － | $\because$ | － | $\because$ | S | 。 | 3 | 3 |  |
| 16550 | 16600 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | ． | － | － | － | $\because$ | $\bigcirc$ | － | － | $\bigcirc$ | 3 | － | 3 | $\cdots$ |  |
| 16600 | 16650 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | － | 。 | 。 | － | － | － | － | － | － | 1 | 1 | － |  |
| 16650 | 16700 | － | － | $\stackrel{1}{4}$ | － | 。 | 。 | － | － | － | － | 。 | 1 | ． | 4 | － |  |
| 16700 | 16750 | － | － | － | 。 | 。 | － | － | － | － | － | － | 1 | － | 1 | － |  |
| 16750 | 16800 | － | － | － | 。 | － | 。 | － | － | － | － | 。 | 1 | ． | 4 | － |  |
| 16800 | 16850 | $\bigcirc$ | － | － | 。 | 。 | ${ }_{-}$ | － | 3 | － | － | ． | 1 | ． | 4 | － |  |
| 16850 | 16900 | － | － | － | 。 | 。 | ${ }_{-}$ | － | 3 | － | － | ． | 1 | ． | 4 | － |  |
| 16900 | 16950 | 。 | － | ． | 。 | 。 | － | － | 3 | － | 。 | 。 | ， | ． | 4 | ． |  |
| 16950 | 17000 | － | － | － | 。 | 。 | － | $\pm$ | 3 | － | － | － | 1 | － | 4 | ． |  |
| 17000 | 17050 | － | － | $\cdots$ | 。 | 。 | － | $\pm$ | 3 | － | － | 。 | － | － | 4 | － |  |
| 17050 | 17100 | $\bigcirc$ | 4 | 4 | 。 | － | ${ }_{-}$ | － | 3 | 。 | － | － | 4 | － | 3 | － |  |
| 17100 | 17150 | － | 4 | 4 | 。 | 。 | 4 | － | 2 | － | － | － | $\pm$ | 1 | 3 | 3 |  |
| 17150 | 17200 | － | 4 | － | 。 | － | 4 | $\bigcirc$ | 2 | － | － | $\bigcirc$ | 1 | 1 | 3 | 3 |  |
| 17200 | 17250 | － |  | － | 。 | 。 | － | － | 2 | － | － | － | 1 | 4 | 3 | 3 |  |
| 17250 | 17300 | － | 4 | 4 | － | － | 4 | $\bigcirc$ | 2 | － | － | － | 1 | 1 | － | $\cdots$ |  |
| $\frac{17300}{17350}$ | 17350 | － | 4 | ． | － | － | 4 | － | 2 | － | － | $\bigcirc$ | ， | － | s | $\stackrel{s}{ }$ |  |
| $\frac{17350}{17400}$ | 17400 | － | 4 | $\cdots$ | － | $\bigcirc$ | － | $\bigcirc$ | 2 | － | － | $\bigcirc$ | 3 | ， | － | s |  |
| 17450 | 17500 | $\div$ | $\stackrel{ }{ }$ | － | $\div$ | $\div$ | 4 | $\div$ | 2 | $\div$ | $\div$ | $\div$ | 3 | － | 3 | $\stackrel{5}{5}$ |  |
| 17500 | 17550 | － | － | － | 。 | 。 | ${ }^{-}$ | － | ， | － | － | － | ， | － | － | s |  |
| 17550 | 17600 | － | － | － | 。 | － | － | － | － | － | 。 | － | 3 | － | 4 | 4 |  |
| 17600 | 17650 | － | － | 4 | 。 | 。 | 1 | － | － | － | － | $\bigcirc$ | $\cdots$ | － | 4 | ． |  |
| 17650 | 17700 | 。 | － | － | 。 | 。 | 。 | － | － | － | － | 。 | ． | － | 3 | 3 |  |
| 17700 | 17750 | $\bigcirc$ | － | － | － | － | － | － | － | － | $0$ | $\begin{array}{\|c\|} \hline 0 \\ \hline 0 \end{array}$ | $\cdots$ | － | 3 | 3 |  |
| $\begin{array}{\|l\|} \hline 17750 \\ \hline 17800 \\ \hline \end{array}$ | 178800 | － | 4 | $\cdots$ | － | $\bigcirc$ | － | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | 3 | － | 3 | 3 |  |
| 178800 | 17850 | － | 4 | $\cdots$ | 。 | － | － | － | － | ： | － | － | 3 | － | 3 | 3 |  |
| 17900 | 17950 | $\bigcirc$ | 4 | ${ }^{-}$ | － | － | － | － | $\bigcirc$ | － | $\bigcirc$ | － | 3 | － | ${ }^{3}$ | 3 |  |
| 17950 | 18000 | － | 4 | － | 。 | 。 | 。 | － | － | － | － | － | 3 | － | 3 | 3 |  |
| 18000 | 18050 | 。 | － | － | － | 。 | 。 | － | － | － | 。 | 。 | ， | － | 3 | ， |  |
| 18850 | 18100 | － | － | $\cdots$ | － | － | － | － | － | － | － | － | 3 | － | ， | 3 |  |
| 18100 | 18150 | － | 4 | ． | － | － | － | － | － | － | － | － | ， | － | 3 | $\cdots$ |  |
| $\frac{18150}{18200}$ | 188200 | $\bigcirc$ | 1 | $\cdots$ | $\bigcirc$ | － | $\bigcirc$ | － | － | － | － |  | 3 | － | － | 3 |  |
| 188200 |  | $\div$ | 4 | $\stackrel{1}{4}$ | $\because$ | $\div$ | $\div$ | $\div$ | $\div$ | $\because$ | $\because$ | $\because$ | 3 | $\div$ | 3 | 3 |  |
| 18300 | 18350 | $\bigcirc$ | 4 | ． | 。 | － | 。 | － | － | － | － | － | 3 | － | 3 | 3 |  |
| 18350 | 18400 | $\bigcirc$ | － | － | － | － | － | － | $\bigcirc$ | － | － | － | 3 | － | 3 | 3 |  |
| 18400 | 18450 | $\bigcirc$ | 4 | － | － | － | － | － | － | － | － | － | $\cdots$ | － | － | 3 |  |
| 18450 | 18500 | $\bigcirc$ | － | － | － | 。 |  | － | － | － | － | － | 1 | 2 | 2 | 2 |  |
| 18500 | 18550 | － | 4 | $\cdots$ | － | － | － | － | － | － | － | － | $\pm$ | 2 | 2 | － |  |
| 18550 | 18600 | － | － | $\cdots$ | 。 | － |  | － | － |  | － | 。 | ． | 2 | 2 | － |  |
| 18600 | 18650 | $\bigcirc$ | 4 | － | － | － | － | ${ }^{-1}$ | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | 1 | 2 | 3 | 3 |  |
| 18650 | 18700 | － | 4 | ． | － | 。 | 。 |  | － | － | － | － | 1 | 2 | 3 | 3 |  |
| 18700 | 18750 | － | － | － | 。 | － | 。 | － | － | － | － | $\bigcirc$ | 4 | 2 | 2 | 2 |  |
| 18750 | 18800 | － | 4 | ． | 。 | 。 |  |  | － |  | 。 | － | － | 2 | 2 | 2 |  |
| $\frac{18800}{1885}$ | 18850 | － | 4 | ． | 。 | 。 | 。 | － | － | － | － | $\bigcirc$ | － | 2 | 2 | 2 |  |
| $\frac{18850}{18900}$ | 18900 | $\bigcirc$ | － | － | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | $\stackrel{1}{4}$ | $\bigcirc$ | － | － | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | ， | ${ }^{\text {a }}$ | 3 |  |
| 18900 |  | $\div$ | $\stackrel{2}{2}$ | ${ }^{-}$ | $\div$ | $\because$ |  | － | $\div$ | $\because$ | － | $\div$ | 1 | \％ | $\stackrel{4}{4}$ | $\because$ |  |
| 19000 | 19050 | $\bigcirc$ | 2 | 4 | － | － | $\stackrel{+}{4}$ | $\bigcirc$ | $\because$ | － | － | $\bigcirc$ | ＋ | 2 | $\stackrel{4}{4}$ | － |  |
| 19050 | 19100 | － | 2 | ． | 。 | － | ． | － | － | － | 。 | － | 3 | － | s | s |  |
| 19100 | 19150 | － | 2 | ． | － | － | － | － | － | － | － | － | 3 | － | 4 | ． |  |
| 19150 | 19200 | － | 4 | 4 | － | － | － | － | － | － | － | － | ， | － | 3 | ， |  |
| $\frac{19200}{19250}$ | 19250 | $\bigcirc$ | － | $\cdots$ | － | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | － | － | － | － | $\cdots$ | － | 3 | 3 |  |
|  |  | － | ${ }_{4}$ | ． | － | － |  | － | － | － | － | － | ， | － | 3 | 3 |  |
| 19350 | 19400 | $\bigcirc$ | 4 | 4 | － | － | － | $\div$ | $\because$ | $\because$ | $\because$ | － | 3 | － | 3 | 3 |  |
| 19400 | 19450 | 。 | 4 | － | 。 | － | 。 | － | － | － | － | － | － | － | 3 | 3 |  |
| 19450 | 19500 | － | 4 | ． | 。 | － | 。 | － | － | － | 。 | 。 | 3 | － | 3 | － |  |
| 19500 | 19550 | $\bigcirc$ | 4 | 4 | － | － | － | － | － | － | － | － | ， | － | 3 | 3 |  |
| $\frac{19550}{1960}$ | 19600 | － | 4 | $\cdots$ | － | $\bigcirc$ | － | $\bigcirc$ | － | － | － | － | 1 | 2 | 2 | 2 |  |
| $\frac{19600}{19650}$ | 19650 | － | － | － | － | － | － | － | － | － | － | － | － | 2 | 2 | 2 |  |
| $\frac{19650}{1970}$ | 19700 | － | － | － | － | － | － | － | － | － | － | － | － | ， | 2 | $\sim$ |  |
| 19750 |  | $\div$ | $\div$ | $\stackrel{1}{4}$ | － | $\div$ |  | $\div$ | $\div$ | － | $\div$ | $\div$ | 1 | $\stackrel{\square}{2}$ | $\stackrel{2}{3}$ | $\stackrel{2}{3}$ |  |
| 19800 | 19850 | $\bigcirc$ | － | $\cdots$ | － | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | － | － | $\bigcirc$ | － | ， | － | 3 | 3 |  |
| 19850 | 19900 | － | － | ． | － | － | 。 | － | － | － | － | － | 3 | － | 3 | 3 |  |
| 19900 | 19950 | － | 4 | $\cdots$ | － | － | － | － | － | － | － | － | 3 | － | 3 | 3 |  |
| 19950 | 20000 | － | 4 | 4 | － | － | － | － | － | － | － | － | $\cdots$ | － | 3 | $\cdots$ |  |
| $\frac{20000}{20050}$ | 20050 | $\bigcirc$ | 4 | $\cdots$ | － | － | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | － | － | $\bigcirc$ | ， | $\bigcirc$ | 3 | 3 |  |
| 20050 | 20100 | － | 4 | $\cdots$ | － | － | － | $\bigcirc$ | － | － | － | － | $\cdots$ | － | 3 | 3 |  |
| 20150 | 20200 | $\div$ | $\div$ | 4 | $\div$ | $\div$ | $\div$ | $\div$ | $\div$ | $\div$ | $\div$ | $\div$ | ， | 。 | 3 | ${ }_{3}$ |  |
| 20200 | 20250 | － | $\bigcirc$ | ． | － | － | 。 | － | － | － | － | 。 | 3 | － | 3 | 3 |  |
| 20250 | 20300 | － | － | ． | － | － | 。 | － | － | － | 。 | 。 | 3 | － | 3 | 3 |  |
| 20300 | 20350 | － | － | ． | － | － | 。 | － | － | － | － | 。 | 3 | － | 3 | 3 |  |
| 20350 | 20400 | － | $\bigcirc$ | $\cdots$ | － | － | － | － | － | － | － | － | － | － | 3 | ${ }^{3}$ |  |
| 20400 | 20450 | － | － | － | 。 | － | 。 | － | － | － | － | 。 | ． | － | 3 | － |  |
| 20450 | 20500 | 。 | － | ， | － | － | － | $\bigcirc$ | － | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | 3 | $\bigcirc$ | － | ${ }^{3}$ |  |
| 20500 | 20550 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | － | $\because$ |  | $\div$ | － | － |  | $\div$ | S | － | 3 | 3 |  |
| 20600 | 20650 | $\bigcirc$ | － | 4 | － | ． | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | $\because$ | － | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | ， | － | 3 | 3 |  |
| 20650 | 20700 | － | 4 | ． | － | － | 。 | － | － | － | － | － | 3 | － | 3 | － |  |
| 20700 | 20750 | － | － | 4 | － | － | － | － | － | － | － | － | $\cdots$ | － | － | $\cdots$ |  |
| 20750 | 20800 | － | 4 | － | － | $\bigcirc$ | － | － | － | － | － | － | 3 | － | 3 | 3 |  |
| 20800 | 20850 | － | － | 1 | － | － | － | － | － | － | － | － | ． | － | － | 3 |  |
| 20900 | 20950 |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |



Rules
Total Score
Structures Score + Flooding Score (Average of L, M and
$\mathrm{N})+$ Utilities score + Constructability Score (Minimum value
Then if total < or equal to -9 then should be coloured red

total is between -6 and -8 should be coloured
since this could represent 2 reds



| 5200 | 5250 |  |  |  | 4 |  |  | － | － | － | － | － | 3 | － | － | s | Alignment length scoring skewed by one short alignment out of 4 ． <br> bendiness dictated by high impact areas－ 1020 m curves could be increased． <br> Level difference due to slopes of existing topography． Construction access score could be revised downwards． |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 5250 | 5300 |  |  | － | ． | ． | ． | ． | 。 | － | ． | 。 | ． | 。 | ． |  | $\begin{aligned} & \text { Level difference due to slopes of existing topography. } \\ & \text { Construction access score could be revised downwards. } \end{aligned}$ |
| 5300 | 5350 | 2 |  |  | － | － | － | 。 | 。 | 。 | 。 | S | 3 | 。 | ． |  | Alignment length scoring skewed by one short alignment out of 4 ． Bendiness dictated by high impact areas -1020 m curves could be increased． Level difference due to slopes of existing topography． Windfarm could be avoided depending on offset parameters require |
| 5350 | 5400 | － |  | 2 | ． | ． | 2 | ． | ． | ． | 。 | ． | 3 | 。 | ， |  | shment length scoring skewed bp one short alignmem out of 4 ． Bendiness dictated by high impact areas－ 1020 m curves could be increased． Level difference due to slopes of existing topography． Cutting $>19 \mathrm{~m}$ in unidentified material． |
| 5400 | 5450 | ． | 3 | 2 | ． | － | 2 | 。 | ． | ． | 。 | 2 | 3 | 。 | ． |  | A／gnment length scoring skewed by one short alignment out of 4 ． Bendiness dictated by high impact areas－ 1020 m curves could be increased． Level difference due to slopes of existing topography． SSE Pylon within 100 m of alignment． |
| 5450 | 5500 |  |  |  | － | ＋ | 2 | ． | ． | ． | ． | ． | ． | 。 | ， | ， | Alignment length scoring skewed by one short alignment out of 4 ． Bendiness dictated by high impact areas -1020 m curves could be increased． Level difference due to slopes of existing topography． Construction access score could be revised downwards． Cutting $>19 \mathrm{~m}$ in unidentified material． |
| 5500 | 5550 | 2 | ． | 2 | － | － | 2 | 。 | ． | ． | 。 | ． | ． | 。 | ， |  | Aignment length scoring skewed by one short alignment out of 4. Bendiness dictated by high impact areas -1020 m curves could be increased． Construction access score could be revised downwards． Cutting $>19 \mathrm{~m}$ in unidentified material． |
| 5550 | 5600 | － | － | $=$ | － | 4 | 2 | － | － | － | － | 3 | ． | 。 | ${ }^{10}$ |  | Alignment length scoring skewed by one short alignment out of 4 ． bendiness dictated by high impact areas－ 1020 m curves could be increased． due to slopes of existing topography． Cutting $>19 \mathrm{~m}$ in unidentified material． Windfarm could be avoided depending on offset parameters required． |
| $5^{5600}$ | ${ }^{5650}$ |  | 3 | 2 | － | ． | 2 | 。 | ． | 。 | 。 | 。 | ， | 。 | ， |  | Alignment length scoring skewed by one short alignment out of 4 ． sendiness dictated by high impact areas－ 1020 m curves could be increased． Level difference due to slopes of existing topography． Cutting $>19 \mathrm{~m}$ in unidentified material． |
| 5650 | 5700 | 2 | S | 2 | 4 | － | 2 | － | ． | ． | 。 | ． | 3 | 。 | ， | ， | Alignment length scoring skewed by one short alignment out of 4 ． Bendiness dictated by high impact areas－ 1020 m curves could be increased． Level difference due to slopes of existing topography． Cutting $>19 \mathrm{~m}$ in unidentified material． |
| 5700 | 5750 |  |  |  |  | ． |  | 。 | 。 | 。 | 。 |  |  |  |  |  | Aisnment length scoring skewed byone short alignmem out of 4 ． <br> Bendiness dictated by high impact areas -1020 m curves could be increased． Level difference due to slopes of existing topography． <br> SSE Pylon within 100 m of alignment as well 275 kV crossing <br> Cutting $>19 \mathrm{~m}$ in unidentified material． |
| 5750 | 5800 | $=$ | ． | 2 | ． | － | 2 | 。 | 。 | 。 | 。 | 2 | 3 | 。 | ． | s | Alignment length scoring skewed by one short alignment out of 4 ． Bendiness dictated by high impact areas -1020 m curves could be increased． Level difference due to slopes of existing topography． SSE Pylon within 100 m of alignment as well 275 kV crossing Cutting $>19 \mathrm{~m}$ in unidentified material． |
| 5800 | 5850 | － | 3 | 2 | ． | ． | 2 | － | 。 | ． | $\bigcirc$ | 2 | ， | 。 | ． |  | Ahgnment length scoring skewed by one short alignment out of 4 ． Bendiness dictated by high impact areas -1020 m curves could be increased． Level difference due to slopes of existing topography． Construction access score could be revised downwards． SSE Pylon within 100 m of alignment as well 275 kV crossing Cutting $>19 \mathrm{~m}$ in unidentified material． |
| 5850 | 5900 | 2 | 3 | － | － | ． | 2 | － | 。 | 。 | 。 | 2 | ． | 。 | ． | ． | Alignment length scoring skewed by one short alignment out of 4 ． Bendiness dictated by high impact areas -1020 m curves Level difference due to slopes of existing topography． Construction access score could be revised downwards． SSE Pylon within 100 m of alignment as well 275 kV crossing． Cutting $>19 \mathrm{~m}$ in unidentified material． |
| 5900 | 5950 |  | 3 | 2 | － | ． | 2 | 。 | ． | ． | 。 | 2 |  | 。 | ． |  | Wignment lengen scoring skewed by one short alignmem out of 4 ． <br> Bendiness dictated by high impact areas -1020 m curves could be increased． Level difference due to slopes of existing topography． <br> SSE Pylon within 100 m of alignment as well 275 kV crossing． <br> Cutting $>19 \mathrm{~m}$ in unidentified material． |
| 5950 | 6000 |  |  | 2 | 1 | ． | － | 。 | 。 | 。 | 。 | 2 | ， |  | ． |  | Alignment length scoring skewed by one short alignment out of 4 ． sendiness dictated by high impact areas -1020 m curves could be increased． Level difference due to slopes of existing topography． Construction access score could be revised downwards． SSE Pylon within 100 m of alignment as well 275 kV crossing |
| 6000 | 6050 | 2 | 2 | 2 | － | ． | － | － | － | － | － | 2 | 3 | 。 | ． | － | Alignment length scoring skewed by one short alignment out of 4 ． Bendiness dictated by high impact areas－ 1020 m curves could be increased． Construction access score could be revised downwards． SSE Pylon within 100 m of alignment as well 275 kV crossing． |
| 6050 | 6100 |  | 2 | 2 | － | － | － | 。 | － | 。 | $\bigcirc$ | － | 3 | 。 | ． | ． | AJignment length scoring skewed by one short alignment out of 4 ． Sendiness dictated by high impact areas－ 1020 m curves Level difference due to slopes of existing topography． Construction access score could be revised downwards． SSE Pylon within 100 m of alignment as well 275 kV crossing． |
| $\frac{6100}{6150}$ | 6150 | ， | 2 | 2 | 4 | 4 | － | － | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | ， | － | S | S |  |
| $\begin{array}{\|c} 6150 \\ 6200 \\ \hline \end{array}$ | 6200 | $:$ | 2 | 2 | $\stackrel{1}{4}$ | 1 | － | － | － | － | $\bigcirc$ | $\div$ | ， | ： | ${ }_{5}$ | ${ }_{5}$ |  |
| 6250 | 6300 | 2 | 4 | 2 | 4 | 4 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | － | $\bigcirc$ | － | ． | － | 4 | 4 |  |
| 6300 | 6350 | $\sim$ | 4 | 2 | 1 | － | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | ， | 。 | $\stackrel{1}{4}$ | 4 |  |
| 68350 | ${ }^{6400}$ | $\sim$ | 4 | $\stackrel{2}{2}$ | 1 | 1 | － | $\div$ | $\div$ | － | $\div$ | $\div$ | 3 | － | 4 | 4 |  |
| 6450 | 6500 | 2 | － | $\stackrel{2}{2}$ | 4 | 4 | $\bigcirc$ | $\because$ | $\div$ | $\div$ | $\div$ | $\bigcirc$ | 3 | $\bigcirc$ | 4 | 4 |  |
| ${ }_{65500}^{650}$ | ${ }_{6600}^{650}$ |  | 。 | 2 | － | 1 | 3 | － | 。 | 。 | 。 | 。 | 3 | 。 | ， | ， | Arignment length scoring skewed by one short alignment out of 4 ． Bendiness dictated by high impact areas -1020 m curves could be increased． Bendiness dictated by high impact areas -1020 m curves Construction access score could be revised downwards． Embankment＞5m on peat |
| ${ }^{65500}$ | ${ }^{6600}$ | 2 | 。 | 2 | ． | － | ， | 。 | 。 | 。 | ． | 。 | 3 | 。 | ， | ， | Alignment length scoring skewed by one short alignment out of 4 ． bendiness dictated by high impact areas－ 1020 m curves could be increased． Construction access score could Embankment＞5m on peat． |
| ${ }^{6650}$ | ${ }^{6600}$ |  | 4 | 2 | － | － | ． | － | － | 。 | － | － | 3 | 。 | $\rightarrow$ | ， | Alignment length scoring skewed by one short alignment out of 4 ． Bendiness dictated by high impact areas -1020 m curves could be increased． Embankment $>5 \mathrm{~m}$ on peat nt $>5 \mathrm{~m}$ on peat． |
|  | ${ }^{6750}$ | 2 | 4 | 2 | 4 | 4 | 3 | － | － | － | $\bigcirc$ | － | － |  | $\rightarrow$ | ， | AIgnment length scoring sexewd by Bendiness dictated by high impact areas－ 1020 m curves could be increased． Constrution access hore could be revised downwards． Embankment＞5m on peat． |
| $\frac{6700}{6750}$ | 6750 | $\cdots$ | 4 | 2 | － | ${ }_{-}$ | $\bigcirc$ | － | － | － | $\div$ | － | 3 | 。 | $\stackrel{\square}{4}$ | $\stackrel{\square}{4}$ |  |
| 8800 | 6850 | 2 | － | 2 | 4 | 4 | ． | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | ． | － | $\stackrel{4}{4}$ | 4 |  |
| 68500 | 6900 | ， | 4 | 2 | 4 | $\stackrel{1}{4}$ | － | $\bigcirc$ | － | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | ， | － | 4 | 4 |  |
| 6950 |  | $\stackrel{2}{2}$ | 4 | 2 | 1 | 4 | $\div$ | $\div$ | $\div$ | $\div$ | $\div$ | $\div$ | $\stackrel{3}{3}$ | － | 4 | 4 |  |
| 7000 | 7050 | 2 | 4 | 2 | 4 | － | － | － | － | － | － | － | $\stackrel{3}{ }$ | － | 4 |  |  |
| 7050 | 7100 | 2 | $\stackrel{+}{4}$ | 2 | － | 4 | $\div$ | － | － | － | $\div$ | $\div$ | ． | － | 4 | 4 |  |
| 7150 | 7200 | － | － | 2 | 4 | $\therefore$ | $\therefore$ | $\div$ | $\div$ | $\div$ | $\div$ | $\div$ | S | $\bigcirc$ | 4 | $\stackrel{4}{ }$ |  |
| 7200 | ${ }^{7250}$ |  |  |  |  |  | 2 | － | 。 | － |  | － | ， | 。 | $\rightarrow$ |  |  |
| 7250 | 7300 |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  | AIgnment tengts scoring seewe by one shor alignment out of 4 Bendiness dictated by high impact areas－ 1020 m curves could be increased． Construction access score could be revised downwards． midenitited matefal |



| 9550 | 9600 |  |  |  |  |  |  | － | － | － | － | － |  | 。 | 7 |  |  |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 9600 | 9650 |  |  |  |  |  |  | ． | ． | ． | ． | ． |  | 。 | ， |  | Wismment kenght scaring seeved by one shorta tignment out of 4 ． evel difference due to slopes of exsting topography． Construction access score could be revised downwards． Rock cuttings $>39 \mathrm{~m}$ ． |
| 9650 | 9700 |  |  |  |  | － |  | ． | ． | ． | ． | 。 | 3 | 。 | ， |  | Arignment length scoring skewed by one short alignment out of 4 ． sendiness dictated by high impact areas－ 1020 m curves could be increased． Level difference due to slopes of existing topography． Rock cuttings $>39 \mathrm{~m}$ ． |
| 9700 | 9750 |  |  |  |  | － |  | ． | ． | ． | ． | ． |  | 。 | ， |  | Jignment length scoring sk sendiness dictated by high impact areas－ 1020 m curves could be increased． Level difference due to slopes of existing topography． Rock cuttings $>39 \mathrm{~m}$ ． |
| 9750 | 9800 |  |  |  |  | ． |  | ． | 。 | ． | ． | ． | ， | 。 | ， |  | Alignment length scoring skewed by one short alignment out of 4 ． endiness dictated by high impact areas－ 1020 m curves could be increased． evel difference due to slopes of existing topography． Rock cuttings $>39 \mathrm{~m}$ ． |
| 9800 | 9850 |  |  |  |  | ． |  | 。 | 。 | － | ． | ． |  | 。 | ， | ， | Alignment length scoring skewed by one short alignment out of 4 ． Sendiness dictated by high impact areas－ 1020 m curves could be increased． evel difference due to slopes of existing topography． Rock cuttings $>39 \mathrm{~m}$ ． $\qquad$ |
| 9850 | 9900 |  |  |  |  | 4 |  | ． | 。 | 。 | 。 | 。 |  |  | ， |  |  |
| 9900 | 9950 |  |  | ： |  | － |  | ． | 。 | － | ． | 。 |  |  | ． | ． | Alignment length scoring skewed by one short alignment out of 4 ． endiness dictated by high impact areas－ 1020 m curves could be increased． evel difference due to slopes of existing topography． Rock cuttings $>39 \mathrm{~m}$ ． |
| 9950 | 10000 |  |  |  |  |  |  | ． | 。 | 。 | ． | ． |  |  | ． |  | Wignment length scoring skewed by one short alignment out of 4 ． endiness dictated by high impact areas -1020 m curves could be increased． Construction access store to slopes of exsting topography． Rock cuttings $>39 \mathrm{~m}$ ． |
| 10000 | 10050 |  |  | 2 | $\cdots$ | － | 3 | ． | － | ． | － | 。 |  | 。 | ． | ． | Aignment length scoring skewed by one short alignment out of 4 ． endiness dictated by high impact areas－ 1020 m curves could be increased． evel difference due to slopes of existing topography． Rock cuttings $>39 \mathrm{~m}$ ． |
| 10050 | 10100 |  |  |  |  | ． |  | 。 | ． | 。 | ． | ． |  | 。 | ． |  | alignment length scoring skewed by one short alignment out of 4 ． Sendiness dictated by high impact areas -1020 m curves could be increased． Construction access score could be revised dowmward Rock cuttings $>39 \mathrm{~m}$ ． |
| 10100 | 10150 |  | 3 | 2 | － | ． | 2 | ． | 。 | － | ． | 。 | ， | 。 | ， | － | Alignment length scoring skewed by one short alignment out of 4 ． sendiness dictated by high impact areas－ 1020 m curves could be increased． evel difference due to slopes of existing topography． Rock cuttings $>39 \mathrm{~m}$ ． |
| 10150 | 10200 |  |  | 2 | － | ． |  | 。 | ． | 。 | 。 | ． | － | 。 | ， |  | Nignment length scoring skewed by one short alignment out of 4 ． sendiness dictated by high impact areas -1020 m curves could be increased． Level difference due to slopes of existing topography． Rock cuttings $>39 \mathrm{~m}$ ． |
| 10200 | 10250 |  | － | 2 | 4 | 4 | 2 | 。 | － | － | － | 。 | ， | 。 | ， | ， | Alignment length scoring skewed by one short alignment out of 4 ． endiness dictated by high impact areas -1020 m curves could be increased． evel difference due to slopes of existing topography． Rock cuttings $>39 \mathrm{~m}$ ． |
| 10250 | 10300 |  | 3 | 2 | ． | ． | 2 | ． | － | － | － | － | － | 。 | ， | ， | Jignment length scoring skewed by one short alignment out of 4 ． Sendiness dictated by high impact areas－1020m curves could be increased． Constructionce due to slopes of existing topography． Rock cuttings $>39 \mathrm{~m}$ ． |
| 10300 | 10350 | 2 | 2 | 2 | 4 | 4 | $\because$ | $\div$ | $\div$ | － | $\div$ | $\because$ | 3 | － | $\because$ | ． |  |
| 10400 | 10450 | $\stackrel{2}{2}$ | 4 | 2 | 4 | ． | $\div$ | $\div$ | $\div$ | $\div$ | $\div$ | $\div$ | S | $\div$ | $\stackrel{4}{4}$ | 4 |  |
| 10450 | 10500 | － | － | 2 | ． | ． | － | － | － | － | － | $\bigcirc$ | ． | － | 4 | 4 |  |
| 10500 | 10550 | 2 | － | 2 | 4 | ． | － | － | － | － | － | － |  |  | 4 | $\stackrel{4}{4}$ |  |
| 10550 |  | 2 | － | $\stackrel{2}{2}$ | 4 | － | $\bigcirc$ | ！ | ！ | ！ | － | $\because$ | ． | － | 2 | 2 |  |
| 10650 | 10700 | 2 | 1 | 2 | ． | － | $\bigcirc$ | － | $\bigcirc$ | － | $\bigcirc$ | － | － | － | 2 |  |  |
| 10700 | 10750 | 2 | ． | － | ． | ． | $\bigcirc$ | － | － | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | ． | 1 | 2 | 2 |  |
| 10750 | 10800 | － | 4 | 2 | 4 | 4 | － | － | － | － | － | $\bigcirc$ | － | $\pm$ | 2 | 2 |  |
| 10800 | 10850 | 2 | － | $\therefore$ | $\cdots$ | － | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | $\bigcirc$ | － | $\bigcirc$ | ， | － | $\triangle$ | 4 |  |
| 10850 | 10950 | 2 | $\div$ | － | 4 | 4 | $\bigcirc$ | $\div$ | － | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | $\div$ | $\checkmark$ | 4 |  |
| 10950 | 11000 | 2 | － | 2 | ． | － | $\bigcirc$ | － | $\bigcirc$ | － | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | 3 | － |  |  |  |
| 11000 | 11050 | 2 | 4 | 2 | 4 | ． | － | － | － | － | － | － | 3 | － | 4 | 4 |  |
| $\frac{11050}{11100}$ | 11100 | 2 | 1 | ， | ． | $\cdots$ | 4 | － | － | － | － | － | ＋ | － | 5 |  |  |
| 11100 | ${ }^{11150}$ | 2 | 2 | 2 | － | ． | 2 | 。 | ． | 。 | － | ． | ． | 。 | $\rightarrow$ | ， |  Sendiness dictated by hishinimpaca seress－102am curves could be incesesed． <br>  |
| 11150 | 11200 |  | 2 | 2 | ． | ． | 2 | ． | 。 | － | ． | ． | ． | 。 | ， | ， | Alignment length scoring skewed by one short alignment out of 4 ． sendiness dictated by high impact areas－ 1020 m curves could be increased． Construction acce to slopes of existing topography． Embankments $>39 \mathrm{~m}$ in unidentified material |
| ${ }^{11200}$ | ${ }^{11250}$ |  |  | 2 | － | ． | 2 | 。 | ． | 。 | 。 | 。 | ， | 。 | ， | ， | Nignment length scoring skewed by one short alignment out of 4 ． sendiness dictated by high impact areas－ 1020 m curves could be increased． Construction acest to slopes of existing topography． Embankments $>39 \mathrm{~m}$ in unidentified material |
| 11250 | 11300 |  | ． | 2 | － | ． | 2 | － | 。 | － | ． | ． | 3 | 。 | ， | ， | lignment length scoring skewed by one short alignment out of 4 ． sendiness dictated by high impact areas－ 1020 m curves could be increased． Construction due to slopes of exsting topography． Embankments $>39 \mathrm{~m}$ in unidentified material． |
| 11300 | 11350 |  |  |  | ． | － | 2 | 。 | ． | 。 | ． | ． | ． | 。 | ， |  | Jignment length scoring skewed by one short alignment out of 4 ． sendiness dictated by high impact areas－ 1020 m curves could be increased． Construction acce storopes of existing topography． Embankments $>39 \mathrm{~m}$ in unidentified material |
| 11350 | 11400 |  | ． | 2 | ． | － | 2 | － | 。 | － | － | 。 | 3 | 。 | ， | ， | Dignment length scoring skewed by one short alignment out of 4 ． Sendiness dictated by high impact areas－ 1020 m curves could be increased． Construction access store con exsting topography． tmbankments $>39 \mathrm{~m}$ in unidentified material． |
| 11400 | 11450 |  |  |  | ． | ． | 3 | ． | ． | － | ． | 。 | 3 | 。 | ． |  | aignment length scoring skewed by one short alignment out of 4 ． Sendiness dictated by high impact areas－ 1020 m curves could be increased． Construction access score could be revised downwards． Embankments $>39 \mathrm{~m}$ in unidentified material． |
| 11450 | 11500 |  |  |  | ． |  |  | 。 | 。 | ， | ． | ． | 3 | 。 | ． |  | Alignment length scoring skewed by one short alignment out of 4 ． endiness dictated by high implact areas -1020 m curves could be increased． evel difference due to slopes of existing topography． Embankments $>39 \mathrm{~m}$ in unidentified material． |
| 11500 | 11550 |  | 3 |  | 4 | 4 | 3 | － | 。 | $\bigcirc$ | － | － | ． | 。 | S |  | ajignment length scoring skewed by one short alignment out of 4 ． Sendiness dictated by high impact areas -1020 m curves could be increased． evel difference due to slopes of exsting topography． Embankments $>39 \mathrm{~m}$ in unidentified material， |
| 11550 | 11600 | 2 | 3 | 2 | ． | 4 | 2 | － | － | － | － | － | － | － | － | － | 边 |
| 11600 | 11650 | － | 3 | － | 4 | 4 | 2 | － | － | － | － | － | － | － | s | － |  |
| 11650 | 11700 | 2 | 3 | － | － | － | － | － | － | \％ | － | － | $\stackrel{-}{-1}$ | $\pm$ | s | － |  |
| 11750 | 11800 |  | 3 | － | ． | 4 | 2 | － | $\bigcirc$ | － | － | $\because$ |  |  | ${ }^{5}$ |  | \％ |
| 11800 | 11850 |  | 3 | 2 |  | 4 |  |  | $\bigcirc$ | － | － | $\bigcirc$ |  | 1 | 5 | ． |  |
| 11850 | 11900 |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |


| 11900 | 11950 | 2 |  | 2 | 4 | － | 4 | － | 。 | － | 。 | － | ． | ． | 4 | 4 |  |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 11950 | 12000 | 2 | 2 | 2 | － | － | 1 | － | － | － | 。 | － | － | 1 | 4 | 4 |  |
| 12000 | 12050 | 2 | 2 | 2 | 4 | 4 | 。 | － | － | $\bigcirc$ | － | － | － | 1 | 3 | 3 |  |
| 12050 | 12100 | 2 | 1 | 2 | － | － | － | － | － | ． | － | － | 1 | ． |  |  |  |
| 12100 | 12150 | 2 | 1 | 2 | － | $\cdots$ | 。 | － | － | － | $\bigcirc$ | － | ． | 1 | 2 | 2 |  |
| 12150 | 12200 | 2 | 。 | 2 | － | － | 。 | $\because$ | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | － | 2 | 2 |  |
| 12200 | 12250 | 2 | － | 2 | － | － | 。 | － | $\bigcirc$ | － | － | － | － | 1 | 2 | 2 |  |
| 12250 | 12300 | 2 | 4 | 2 | － | － | 。 | － | － | － | － | $\bigcirc$ | － | 。 | 4 | 4 |  |
| 12300 | 12350 | 2 | 1 | 2 | － | － | － | － | － | － | － | － | 3 | － | $s$ | $s$ |  |
| 12350 | 12400 | 2 | 1 | 2 | 4 | $\cdots$ | － | － | － | － | － | － | 3 | － | 5 |  |  |
| 12400 | 12450 | 2 | 1 | 2 | － | $\pm$ | － | － | － | － | － | － | 3 | 。 | 5 | s |  |
| 12450 | 12500 | ： | ： | ： 2 | － | － | － | － | － | － | － | － | ． | 。 | $\rightarrow$ | $\rightarrow$ | Alignment length scoring skewed by one short alignment out of 4 ． Bendiness dictated by high impact areas -1020 m curves could be increased． <br> Level difference due to slopes of existing topography． <br> Cutting $>19 \mathrm{~m}$ in unidentified material． |
| 12500 | 12550 | 2 |  |  | － | ． | － | 。 | ． | 。 | 。 | ． | ， | 。 | ． | s | Alignment length scoring skewed by one short alignment out of 4 ． <br> Bendiness dictated by high impact areas－ 1020 m curves could be increase Level difference due to slopes of existing topography． <br> Construction access score could be revised downwards． <br> Cutting $>19 \mathrm{~m}$ in unidentified material． |
| 12550 | 12600 |  |  |  |  |  |  | ． |  | 。 | 。 | 。 | ， | 。 | ． | s | Aignment length scoring skewed by one short alignment out of 4 revel difference Construction access score could be revised downwards． Cutting $>19 \mathrm{~m}$ in unidentified material． |
| 12600 | 12650 | 2 |  | ： 2 | 4 | ． |  | ． | ． | － | 。 | ． | ， | 。 | ． | s | Alignment length scoring skewed by one short alignment out of 4 ． and differencted by high impact areas－ 1020 m curves could be increase Level difference due to slopes of existing topography． Cutting $>19 \mathrm{~m}$ in unidentified material． |
| 12650 | 12700 |  |  |  |  |  |  |  | ． | 。 |  | 。 | ， |  | － | ． | Arignment length scoring skewed by one short alignment out of 4 ． bendiness dictated by high impact areas－ 1020 m curves could be increase Construction access to slopes of exsting topography． Cutting $>19 \mathrm{~m}$ in unidentified material． |
| 12700 | 12750 | 2 | 2 | 2 | 4 | 1 | 1 | － | － | － | － | － | 3 | － | ． | ． | Cutting $>19 \mathrm{~m}$ in unidentified material． <br> Alignment length scoring skewed by one short alignment out of 4 ． Bendiness dictated by high impact areas－ 1020 m curves could be increase Level difference due to slopes of existing topography． Cutting $>19 \mathrm{~m}$ in unidentified material． |
| 12750 | 12800 |  |  | 2 | ． | － |  | 。 | － | － | 。 | － | 3 | 。 | － | ． | Aignment length scoring skewed by one short alignment out of 4 ． Bendiness dictated by high impact areas -1020 m curves could be increase Level difference due to slopes of existing topography． Cutting $>19 \mathrm{~m}$ in unidentified material． |
| $12800$ |  | 2 | 2 | 2 | － | － | － | $\bigcirc$ | － | － | $\bigcirc$ | － | 3 | － | 5 | 5 |  |
| $\begin{aligned} & 12850 \\ & \hline 12900 \\ & \hline \end{aligned}$ | $\begin{array}{\|l\|} \hline 12900 \\ \hline 12950 \\ \hline \end{array}$ | 2 | 4 | 2 | 4 | － | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | $\bigcirc$ | $\because$ | 3 | $\bigcirc$ | 4 | 1 |  |
| 112900 | 112950 | $\stackrel{2}{2}$ | 1 | 2 |  | － | $\bigcirc$ | $\div$ | $\div$ | $\bigcirc$ | $\div$ | $\div$ | ． | 。 | 4 | 4 |  |
| 13000 | 13050 | 2 | － | 2 | － | $\stackrel{1}{4}$ | 。 | － | － | 。 | 。 | － | 3 | － | $\triangle$ | 4 |  |
| 13050 | 13100 | 2 | － | 2 | 4 | 4 | － | － | － | － | － | － | 3 | － | 4 | $\stackrel{1}{4}$ |  |
| 13100 | 13150 | $\stackrel{2}{2}$ | － | 2 | － | $\stackrel{-}{4}$ | － | $\bigcirc$ | － | － | $\bigcirc$ | － | ， | － | 4 | 4 |  |
| 13200 | 13250 | 2 | 4 | ${ }^{2}$ | 4 | － | $\div$ | $\div$ | － | $\div$ | － | $\div$ | 3 | － | $\stackrel{4}{4}$ | $\stackrel{4}{4}$ |  |
| 13250 | 13300 | 2 | ， | 2 | － | $\stackrel{1}{4}$ | ${ }_{-}$ | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | $\bigcirc$ | － | 3 | － | － | 3 |  |
| 13300 | 13350 | 2 | 4 | 2 | ． | ． | 1 | － | 。 | 。 | 。 | － | 3 | － | s | s |  |
| 13350 | 13400 | 2 | 4 | 2 | 4 | ${ }^{-}$ | ． | － | 。 | 。 | 。 | － | 3 | － | s | s |  |
| 13400 | 13450 | － | 1 | $\stackrel{2}{2}$ | 4 | . | 4 | － | － | － | － | － | ， | － | s | － |  |
| 13450 | 13500 | 2 | 4 | 2 | － | ． | － | － | － | 。 | － | 。 | 3 | － | － | ${ }^{5}$ |  |
| 13550 | 13600 | 2 | 1 | 2 | 1 | － | 1 | $\div$ | $\div$ | $\div$ | $\div$ | $\div$ | ${ }^{3}$ | － | ${ }_{5}$ | $\stackrel{5}{5}$ |  |
| 13600 | 13650 | 2 | － | 2 | － | $\stackrel{1}{4}$ | － | － | － | 。 | 。 | － | 3 | － | － | s |  |
| 13650 | 13700 | 2 | 1 | 2 | － | － | － | － | － | 。 | 。 | － | 3 | － | － | S |  |
| 13700 | 13750 | 2 | 4 | $\therefore$ | 4 | ． | － | － | － | 。 | － | － | 3 | － | 4 | 4 |  |
| 13750 | 13800 | 2 | 1 | 2 | － | $\stackrel{1}{4}$ | － | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | ， | － | $\stackrel{4}{4}$ | 4 |  |
| 13850 | 13900 | $\stackrel{2}{2}$ | $\stackrel{1}{ }$ | $\stackrel{-}{2}$ | － | － | $\div$ | $\bigcirc$ | － | $\div$ | － | $\div$ | ， | $\bigcirc$ | $\stackrel{4}{4}$ | 4 |  |
| 13900 | 13950 | 2 | － | ， | － | $\stackrel{1}{4}$ | 。 | － | － | 。 | 。 | － | 3 | － | $\stackrel{4}{4}$ | 4 |  |
| 13950 | 14000 | 2 | － | 2 | ． | － | － | － | － | 。 | 。 | $\bigcirc$ | 3 | － | 4 | 4 |  |
| 14000 | 14050 | 2 | － | 2 | 4 | $\cdots$ | － | － | － | 。 | 。 | － | 3 | － | 4 | 4 |  |
| 14050 | 14100 | 2 | 1 | 2 | 4 | $\stackrel{1}{4}$ | － | － | － | － | － | － | 3 | ． | 4 | 4 |  |
| 14100 | 14150 | 2 | － | － | ． | － | － | － | － | － | $\bigcirc$ | － | ${ }^{3}$ | 。 | $\stackrel{1}{4}$ | $\stackrel{4}{4}$ |  |
| 14200 | 14250 | 2 | 4 | $\stackrel{2}{2}$ |  |  | $\div$ | $\div$ | $\div$ | $\div$ | $\div$ | $\div$ | 3 | － | $\stackrel{4}{4}$ | 4 |  |
| 14250 | 14300 | 2 | 4 | 2 | 4 | 4 | － | － | － | － | 。 | － | ． | － | 4 | 4 |  |
| 14300 | 14350 | $\stackrel{2}{2}$ | 4 | 2 | 4 | 4 | － | － | － | － | － | － | 3 | － | 4 | 4 |  |
| 14350 | 14400 | 2 | 4 | 2 | 1 | $\stackrel{1}{4}$ | $\stackrel{1}{4}$ | $\bigcirc$ | － | $\bigcirc$ | － | $\bigcirc$ | ， | － | s | 5 |  |
| 14450 | 14500 | 2 | 4 | $\stackrel{2}{2}$ | 1 | 1 | $\div$ | $\div$ | $\div$ | $\div$ | $\div$ | $\div$ | ${ }^{3}$ | － | $\stackrel{5}{4}$ | ${ }_{4}$ |  |
| 14500 | 14550 | 2 | 1 | 2 | ． | ． | 。 | － | 。 | 。 | 。 | － | 3 | － | 4 | 4 |  |
| 14550 | 14600 | 2 | 1 | － | 1 | － | 。 | － | ． | 。 | 。 | 。 | ． | 。 | 4 | 4 |  |
| 14600 | 14650 | $\stackrel{2}{2}$ | － | ： | 4 | ． | － | － | － | － | － | － | $\stackrel{3}{ }$ | － | 4 | $\stackrel{1}{4}$ |  |
| 14700 | 14750 | $\stackrel{2}{2}$ | 4 | ： | － | $\stackrel{1}{1}$ | $\div$ | $\div$ | $\div$ | － | $\div$ | $\because$ | 3 | 。 | $\stackrel{\square}{4}$ | $\stackrel{5}{4}$ |  |
| 14750 | 14800 | 2 | 。 | ， | － | $\stackrel{-}{4}$ | 。 | － | － | 。 | 。 | － | 3 | 。 | $\stackrel{4}{4}$ | $\stackrel{ }{ }$ |  |
| 14800 | 18850 | 2 | － | $=$ | 1 | 1 | ． | － | － | ． | ． | － | 2 | 2 | 3 | 3 |  |
| 14850 | 14900 | 2 | － | $\stackrel{2}{2}$ | 1 | 1 | 。 | $\bigcirc$ | － | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | 2 | 2 | ， | 3 |  |
| 14950 | 15000 | $\stackrel{2}{2}$ | $\bigcirc$ | $\stackrel{2}{2}$ | 1 | $\stackrel{1}{4}$ | $\bigcirc$ | $\div$ | $\bigcirc$ | － | $\div$ | $\div$ | $\stackrel{2}{2}$ | 2 | ${ }^{3}$ | ${ }^{3}$ |  |
| 15000 | 15050 | 2 | － | 2 | － | － | 。 | － | － | 。 | 。 | － | 2 | 2 | 3 | 3 |  |
| 15050 | 15100 | 2 | $\bigcirc$ | ， | － | $\stackrel{-}{-}$ | － | － | － | － | － | － | 2 | 2 | 3 | 3 |  |
| 15100 | 15150 | 2 | － | $\cdots$ | 4 | 4 | － | － | － | － | － | 。 | 2 | 2 | 3 | 3 |  |
| 15150 | 15500 | 2 | $\stackrel{1}{4}$ | $\stackrel{2}{2}$ | 1 | $\stackrel{1}{4}$ | － | $\div$ | － | － | － | $\div$ | 2 | 2 | 3 | 3 |  |
| 15250 | 15300 | $\stackrel{2}{2}$ | － | $\stackrel{2}{2}$ | 4 | $\stackrel{-}{-1}$ | $\div$ | $\bigcirc$ | $\div$ | $\bigcirc$ | $\div$ | $\stackrel{-}{1}$ | $\stackrel{2}{2}$ | － | 3 | ${ }^{3}$ |  |
| 15300 | 15350 | 2 | 1 | ${ }_{2}$ | $\cdots$ | $\stackrel{+}{4}$ | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | $\stackrel{1}{ }$ | 2 | － | 4 | ， |  |
| 15400 | 15450 | $\stackrel{2}{2}$ | 4 | ： | － | $\stackrel{1}{4}$ | $\div$ | － | $\bigcirc$ | $\div$ | $\div$ | $\bigcirc$ | 2 | $\bigcirc$ | ${ }^{3}$ | ${ }^{3}$ |  |
| 15450 | 15500 | 2 | 4 | － | － | － | 。 | $\bigcirc$ | － | － | $\bigcirc$ | － | 2 | $\bigcirc$ | 3 | 3 |  |
| 15500 | 15550 | 2 | 4 | $=$ | － | － | 。 | － | － | 。 | － | － | 2 | 。 | 3 | 3 |  |
| ${ }^{15550}$ | ${ }_{15650}^{15600}$ | 2 |  | ． |  |  |  |  |  |  |  | 。 |  | 。 | ． |  | Wignment kenget scoring stewed by one short aligment out of 4 ． <br>  |
| ${ }^{15600}$ | ${ }_{15700}^{15650}$ |  |  | 2 | － | 1 | － | 3 | － | － | － | － | ： | － | － | ． | Alignment length scoring skewed by one short alignment out of 4 ． Construction access \＆disruption due to prozimity to Insch． Underbridge \＆Viaducts $>300 \mathrm{~m}$ due to railway，river \＆floodplains |
|  |  |  |  | ： | － | － | － | 3 | 。 | － | － | 。 | 2 | 2 | ． | － | Alignment length scoring skewed by one short alignment out of 4 ． Construction access \＆disruption due to prozimity to Insch． Underbridge \＆Viaducts $>300 \mathrm{~m}$ due to railway，river \＆floodplains． |
| ${ }^{15700}$ | ${ }_{15800}^{15750}$ |  |  | 2 |  | ． | ． |  | 。 | － | 。 | － | 2 | 2 | ， |  |  Construction access \＆disruption due to prozimity to Insch． Underbridge \＆Viaducts $>300 \mathrm{~m}$ due to railway，river \＆floodplains |
| ${ }^{15750}$ | ${ }^{15800}$ |  |  | 2 | ． | － | ． | 3 | 3 | － | － | 。 | 2 | 2 | － | ， |  Construction access \＆disruption due to prozimity to Insch． Underbridge \＆Viaducts $>300 \mathrm{~m}$ due to railway，river $\&$ floodplains． |
| 15800 | 15850 |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  | Alignment length scoring skewed by one short alignment out of 4 ． Bendiness dictated by hish impact areas 1020 m curves could be in Underbridge $\&$ Viaducts $>300 \mathrm{~m}$ due to railway，river $\&$ floo |


| 15850 | 15900 |  |  |  | 1 | － | 1 | 3 | 3 | 。 | － | － | 2 | 2 | ． | ． | Alignment length scoring skewed by one short alignment out of 4 ． Bendiness dictated by high impact areas -1020 m curves could be increased． Construction access \＆disruption due to prozimity to Insch． Underbridge \＆Viaducts $>300 \mathrm{~m}$ due to railway，river \＆floodplains |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 15900 | 15950 |  |  |  | ． | － | － | 3 | 。 | 。 | ． | ． | － | 2 | ， | ， |  Underbridge \＆Viaducts $>300 \mathrm{~m}$ due to railway，river $\&$ floodplains． |
| 15950 | 16000 | 2 | 1 | 2 | － | ． | － | － | － | － | － | － | 2 | 2 | 4 | 4 |  |
| 16000 | 16050 | － | － | 2 | ． | － | － | 。 | 。 | 。 | － | － | 2 | 2 | s | 5 |  |
| 16050 | 16100 |  |  |  |  |  | 2 | － | 。 | ． | － | － | 2 | 2 | － | ． | Alignment length scoring skewed by one short alignment out of 4 ． Bendiness dictated by high impact areas -1020 m curves could be increased． 11 m embankment on compressible materials． |
| 16100 | 16150 | － | 1 | 2 | 4 | 4 | $\stackrel{-}{+}$ | － | － | － | － | － | 2 | 2 | 4 | 4 |  |
| 16150 | 16200 | $\because$ | － | 2 | 4 | 4 | － | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | 2 | 2 | 3 | 3 |  |
| 16200 | 16250 | 2 | 4 | 2 | － | － | 2 | － | － | 。 | － | － | 2 | 2 | s | － |  |
| 16250 | 16300 |  |  |  |  |  |  | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | ． | 2 | ． | ． | Alignment length scoring skewed by one short alignment out of 4 ． Bendiness dictated by high impact areas－ 1020 m curves could be increased． Construction access \＆disruption due to prozimity to Insch． Level difference due to slopes of existing topography． |
| 16300 | 16350 |  | 3 | 2 | ． | ． | 2 | ． | 。 | 。 | ． | ． | 2 | 2 | ． | ． | Alignment length scoring skewed by one short alignment out of 4 ． Bendiness dictated by high impact areas -1020 m curves could be increased． Construction access \＆disruption due to prozimity to Insch． Rock cuttings $>19 \mathrm{~m}$ ． Level difference due to slopes of existing topography． |
| ${ }^{16350}$ | ${ }^{16400}$ |  | ． | 2 | ． | － | 2 | 。 | ． | ． | 。 | ． | 2 | 2 | ． | ． | AIgnment length scoring skewed by one short alignment out of 4 ． Bendiness dictated by high impact areas－ 1020 m curves could be increased． Construction access a disfuption due to prozimity to Insch． Rock cuttings $>19 \mathrm{~m}$ ． Level difference due to slopes of existing topography． |
| 16400 | 16450 |  |  | 2 |  |  |  |  | 。 | ． | 。 | 。 | 2 | 2 | ． | ． | Alignment length scoring skewed by one short alignment out of 4 ． Bendiness dictated by high impact areas -1020 m curves could be increased． Construction access \＆disruption due to prozimity to Insch． Rock cuttings $>19 \mathrm{~m}$－ Level difference due to slopes of existing topography． |
| ${ }^{16450}$ | 16500 | 2 | 3 | 2 | ． | － | ． | 。 | 。 | 。 | － | 。 | 2 | 2 | － | ． | Arignment length scoring skewed by one short alignment out of 4． Bendiness dictated by high impact areas -1020 m curves could be increased． Construction access \＆disruption due to prozimity to Insch． Rock cuttings $>19 \mathrm{~m}$. Level difference <br> Level difference due to slopes of existing topography． |
| 16500 | 16550 |  | 3 | － | ． | － | － | － | ． | $\bigcirc$ | － | $\bigcirc$ | － | ． | ． | ． |  |
| 16550 | 16600 | 2 | 3 | 2 | 1 | ． | ． | － | － | － | － | － | － | 2 | － | s |  |
| $\begin{array}{\|l\|} \hline 16600 \\ \hline 16650 \\ \hline \end{array}$ | $\begin{aligned} & \hline 16650 \\ & \hline 16700 \\ & \hline \end{aligned}$ | 2 | ${ }_{2}$ | $\stackrel{2}{2}$ | 1 | $\therefore$ | $\because$ | － | － | － | － | ！ | $\stackrel{2}{2}$ | 2 | $\stackrel{5}{4}$ | $\stackrel{5}{4}$ |  |
| 16700 | 16750 | 2 | 2 | 2 | 4 | － | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | $\div$ | $\bigcirc$ | 2 | 2 | $\stackrel{4}{4}$ | 4 |  |
| 16750 | 16800 | 2 | 4 | 2 | 4 | 4 | － | － | － | － | － | － | 2 | 2 | 3 | 3 |  |
| 16800 | 16850 | $\sim$ | 1 | 2 | 1 | － | － | － | － | － | － | － | $\sim$ | 2 | 3 | 3 |  |
| 16850 | 16900 | $\because$ | $\bigcirc$ | 2 | 4 | 1 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | $\div$ | ， | $\bigcirc$ | $\stackrel{4}{4}$ | 4 |  |
| 16950 | 17000 | 2 | － | 2 | － | － | $\div$ | $\div$ | $\div$ | $\div$ | $\div$ | $\div$ | S | $\bigcirc$ | $\stackrel{4}{4}$ | 4 |  |
| 17000 | 17050 | $\sim$ | 1 | 2 | ． | ． | － | － | 。 | 。 | － | 。 | 3 | 。 | 4 | 4 |  |
| 17050 | 17100 | $\therefore$ | 4 | 2 | 1 | 1 | － | － | － | － | － | － | 3 | － | 4 | ， |  |
| 17100 | 17150 | $\therefore$ | 4 | 2 | － | 1 | － | － | － | － | $\bigcirc$ | － | 3 | － | $\stackrel{4}{4}$ | 4 |  |
| 17150 | 17200 | $=$ | － | 2 | 4 | － | 。 | － | － | － | 。 | － | 3 | 。 | 4 | 4 |  |
|  |  | 2 | 2 | 2 | 1 | 1 | 1 | － | － | $\bigcirc$ | － | － | 3 | － | － | ． | Alignment length scoring skewed by one short alignment out of 4 ． Construction access score could be revised downwards． <br> Level difference due to slopes of existing topography． |
| 17250 | ${ }^{17300}$ |  |  | 2 |  |  |  |  | 。 | － | $\bigcirc$ |  | ， | 。 | ． | － |  <br>  <br>  $\qquad$ |
| 17300 | 17350 | 2 | 2 | $\therefore$ | 4 | － | － | － | － | － | － | － | 3 | － | － | s |  |
| 17400 | 17450 | 2 | 4 | 2 | 1 | － | $\div$ | $\div$ | $\bigcirc$ | $\div$ | $\div$ | $\div$ | ． | － | 4 | 4 |  |
| 17450 | 17500 | 2 | － | ： | 4 | － | － | － | － | － | － | － | ${ }^{3}$ | － | － | 4 |  |
| 17500 | 17550 | 2 | 1 | 2 | 4 | 4 | － | － | － | － | － | － | 3 | － | 4 | 4 |  |
| ${ }^{17550}$ | ${ }^{17600}$ | $=$ | 2 | 2 | ． | 1 | － | ． | 。 | 。 | 。 | 。 | ． | 。 | － | $s$ | Wignment length scoring seweed by one shot alignment out ot 4 ． <br>  <br>  |
| 17600 | 17650 |  | － | 2 | ． | － | － | － | $\bigcirc$ | － | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | ． 3 | 。 | ． | s |  <br>  <br>  |
| 17650 | 17700 | 2 | 4 | 2 | 1 | ． | － | － | － | － | － | － | ， | － | 4 | 4 |  |
| 17700 |  | $\stackrel{2}{2}$ | $\stackrel{1}{4}$ | $\stackrel{2}{2}$ | 1 | $\stackrel{1}{1}$ | $\div$ | $\div$ | － | $\begin{array}{\|l\|} \hline 0 \\ \hline 0 \\ \hline \end{array}$ | － | ！ | ${ }_{3}$ | － | $\stackrel{4}{4}$ | 4 |  |
| 17800 | 17850 | 2 | 4 | 2 | 1 | － | － | $\bigcirc$ | － | － | － | － | 3 | $\bigcirc$ | $\stackrel{4}{4}$ | $\stackrel{4}{4}$ |  |
| 17850 | 17900 | 2 | 4 | 2 | 4 | $\cdot$ | － | － | － | － | － | － | ． | － | $\stackrel{4}{4}$ | 4 |  |
| 17900 | 17950 | 2 | 1 | 2 | 1 | － | $\pm$ | － | － | － | － | $\bigcirc$ | 3 | － | s | s |  |
| 17950 | 18000 | $\stackrel{2}{2}$ | 4 | 2 | 4 | $\stackrel{1}{4}$ | $\stackrel{1}{\square}$ | $\bigcirc$ | － | － | $\because$ | $\div$ | 3 | $\bigcirc$ | $\stackrel{s}{4}$ | $\stackrel{5}{4}$ |  |
| 18050 | 18100 | 2 | 1 | 2 | ． | － | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | － | $\div$ | － | ． | 2 | ${ }_{3}$ | 3 |  |
| 18100 | 18150 | 2 | 4 | 2 | 1 | － | － | － | － | － | － | － | 1 | 2 | 3 | 3 |  |
| 18150 | 18200 | 2 | 1 | 2 | 1 | ${ }^{-}$ | － | － | － | － | － | － | － | 2 | 3 | 3 |  |
| 18200 | 18250 | $\stackrel{2}{2}$ | 4 | 2 | ${ }^{-}$ | － | － | － | $\bigcirc$ | － | － | － | － | 2 | 3 | 3 |  |
| 18250 | 18800 | $\stackrel{2}{2}$ | ○ | $\stackrel{2}{2}$ | 4 | ${ }^{1}$ | － | － | － | － | － | － | 1 | $\stackrel{2}{2}$ | $\stackrel{3}{3}$ | ${ }^{3}$ |  |
| 18350 | 18400 | $\stackrel{2}{2}$ | $\bigcirc$ | $\stackrel{2}{2}$ | 1 | $\stackrel{1}{1}$ | $\because$ | $\div$ | $\div$ | － | $\div$ | $\bigcirc$ | － | $\stackrel{2}{2}$ | 3 | ${ }^{3}$ |  |
| 18400 | 18450 | 2 | 。 | 2 | 1 | － | － | － | － | － | － | － | ． | 2 | 3 | 3 |  |
| 18450 | 18500 | 2 | 4 | ： | 4 | － | － | － | － | － | － | － | － | 2 | $\cdots$ | 3 |  |
| 18500 | 18550 | 2 | 1 | 2 | － | － | － | － | － | － | － | － | － | 2 | 3 | 3 |  |
| $\frac{18550}{18600}$ | 18600 | $\stackrel{2}{2}$ | 4 | 2 | － | $\cdots$ | － | $\div$ | － | － | $\div$ | － | 1 | 2 | $\stackrel{4}{5}$ | 4 |  |
| 18600 |  | $\stackrel{2}{2}$ | ${ }_{2}$ | $\stackrel{2}{2}$ | $\stackrel{1}{4}$ | $\stackrel{1}{4}$ | $\stackrel{1}{4}$ | $\div$ | － | － | $\div$ | $\div$ | $\stackrel{1}{4}$ | 2 | $\stackrel{s}{5}$ | $\stackrel{5}{5}$ |  |
| 18700 | 18750 | 2 | 2 | 2 | － | $\stackrel{1}{ }$ | － | － | $\bigcirc$ | － | $\bigcirc$ | － | 1 | 2 | ${ }^{5}$ | S |  |
| 18750 | 18800 | 2 | 2 | 2 | 4 | － | ${ }^{4}$ | － | － | － | － | － | ． | 2 | $\stackrel{5}{5}$ | ${ }^{5}$ |  |
| 18800 | 18850 | 2 | 2 | 2 | － | － | － | － | $\bigcirc$ | － | － | － |  | 2 | ， | s |  |
| $\frac{18850}{18900}$ | 18900 | － | 2 | － | 1 | － | － | － | － | － | － | － | － | 2 | － | s |  |
| ${ }^{18900}$ | 18950 | 2 | 2 | 2 | ． | $\pm$ | 2 | － | ． | 。 | － | － | ． | 2 | － | ． |  |
| ${ }^{18950}$ | ${ }_{10050}^{19000}$ |  | 3 |  |  |  |  |  |  | － | ． | ． | ． | 2 | ． |  | Alignment length scoring skewed by one short alignment out of 4 ． Dendiness dictated by high impact areas－ 1020 m curves could be increased． Level difference due to slopes of Embankments on compressible and／or unidentified materials $>10 \mathrm{~m}$ ． |
| ${ }^{19000}$ | ${ }_{19100}^{19050}$ |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  | ． | 2 |  |  | Alignment length scoring skewed by one short alignment out of 4 ． Bendiness dictated by high impact areas -1020 m curves could be increased． Disruption to local access roads Embankments on compressible and／or unidentified materials $>10 \mathrm{~m}$ ． |
| 19050 | 19100 |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  | Alignment length scoring skewed by one short alignment out of 4 ． Bendiness dictated by high impact areas -1020 m curves could be increased． Disruption to local access roads． Embankments on compressible and／or unidentified materials $>10 \mathrm{~m}$ |


| 19100 | 19150 |  |  |  |  |  |  |  |  | － |  |  |  |  |  |  | Alignment length scoring skewed by one short alignment out of 4 ． Druption to local access roads． evel difference due to slopes of existing topography |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 19150 | 19200 |  |  |  |  |  |  |  |  | 。 | 。 |  |  | 2 |  |  | Alignment length scoring skewed by one short alignment out of 4 ． Bendiness dictated by high impact areas -1020 m curves could be increased． Disruption to local access roads． Level difference due to slopes of existing topography Embankments on compressible and／or unidentiied materials $>10 \mathrm{~m}$ |
| 19200 | 19250 | 2 | 3 | 2 | 1 | 1 | 2 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 4 | － | － | － | length scoring skewed by one short alignment out of 4 ． <br> Bendiness dictated by high impact areas－ 1020 m curves could be increase Disruption to local access roads． Embankments on co to slopes of existing topography． Embanments on compressible and／or unidentified materials $>10 \mathrm{~m}$ |
| 19250 | 19300 |  |  | 2 |  | － | 2 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | ＋ | 2 | － | ． | Alignment length scoring skewed by one short alignment out of 4 ． <br> sendiness dictated by high impact areas -1020 m curves could be increased． Disruption to local access roads． <br> Embankments on compressible and／or unidentified materials $>10 \mathrm{~m}$ ． |
| 19300 | 19350 |  |  | 2 |  | ＋ | 2 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 |  | 2 | ． | ． | Aignment length scoring skewed by one short alignment out of 4 ． <br> Bendiness dictated by high impact areas -1020 m curves could be increased． Disruption to local access roads． <br> Embankments on compressible and／or unidentified materials $>10 \mathrm{~m}$ ， |
| 19350 | 19400 |  | 3 | $=$ | － | － | － | 。 | 。 | 。 | － | 。 | 1 | 2 | ． | ． | Alignment length scoring skewed by one short alignment out of 4. Bendiness dictated by high impact areas -1020 m curves could be increased． Disruption to local access roads． Level differen <br> Embankments on compressible and／or unidentified materials $>10 \mathrm{~m}$ |
| 19400 | 19450 |  |  | 2 |  | － | 2 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 |  | 2 | ． | ． |  |
| 19450 | 19500 |  |  | 2 |  |  | 2 |  | 3 | 。 | 。 | 。 |  | 2 | ． | ． |  |
| 19500 | 19550 |  |  | － |  |  | 2 | ． | 3 | 。 | 。 | ． |  | 2 | ． | ． | Alignment length scoring skewed by one short alignment out of 4 ． Bendiness dictated by high impact areas－ 1020 m curves could be increased． Disruption to local access roads． Embankments due to slopes of exsting topography． Alignment crosses floodplain． |
| 19550 | 19600 |  | 2 | 2 | － | － | 2 | － | 3 | － | － | － |  | 2 | ． | ． |  |
| 19600 | 19650 |  |  | － |  | 1 | － |  | 。 | 。 | 。 | 。 | － | 2 | ． | ． |  |
| 19650 | 19700 | 2 | 4 | 2 | 4 | － | － | － | ． | － | － | － | － | 2 | 3 | 3 |  |
| 19700 | 19750 | ， | 4 | 2 | 1 | 1 | $\bigcirc$ | － | － | $\div$ | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | $\pm$ | 2 | $\stackrel{3}{4}$ | ${ }^{3}$ |  |
| 19800 | 19850 | $\stackrel{-2}{2}$ | 4 | 2 | － | $\stackrel{1}{4}$ | － | － | $\bigcirc$ | $\div$ | － | $\div$ | 1 | 2 | 4 | $\stackrel{4}{4}$ |  |
| 19850 | 19900 | 2 | － | 2 | ． | － | 1 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | 1 | 2 | 4 | 4 |  |
| 19900 | 19950 | 2 | － | 2 | 4 | ． | ． | － | － | － | $\bigcirc$ | ． | － | 2 | 4 | $\checkmark$ |  |
| 19950 | 20000 | 2 | 1 | 2 | 4 | － | 4 | － | ． | － | － | － | － | 2 | 4 | ， |  |
| 20000 | 20050 | 2 | $\pm$ | 2 | ${ }^{-}$ | $\stackrel{-}{4}$ | $\stackrel{1}{4}$ | $\bigcirc$ | － | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ |  | 2 | ， | ， |  |
| 20050 | 20100 | 2 | 4 | $\stackrel{2}{2}$ | 4 | 4 | ${ }^{-}$ | － | － | $\div$ | $\because$ | － | 1 | 2 | $\stackrel{5}{4}$ | $\stackrel{5}{4}$ |  |
| 20150 | 20200 | － | － | 2 | － | － | 4 | $\bigcirc$ | － | － | $\bigcirc$ | － | 1 | 2 | $\stackrel{4}{4}$ | 4 |  |
| 20200 | 20250 | 2 | 4 | 2 | － | － | 4 | $\bigcirc$ | － | － | $\bigcirc$ | 。 | 4 | 2 | ． | 4 |  |
| 20250 | 20300 | 2 | 1 | 2 | 4 | 1 | 2 | － | ． | － | － | 。 | 1 | 2 | S | $s$ |  |
| 20300 | 20350 | 2 | ． | 2 | 1 | － | － | － | 。 | － | － | 。 | 3 | － | 4 | 4 |  |
| 20350 | 20400 | 2 | 4 | $\stackrel{2}{2}$ | 4 | ． | $\because$ | － | $\bigcirc$ | $\div$ | $\because$ | ！ | 3 | － | $\stackrel{4}{4}$ | $\stackrel{4}{4}$ |  |
| 20450 | 20500 | 2 | 4 | ． | － | 1 | － | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | 3 | － | 5 | s |  |
| 20500 | 20550 | 2 | 4 | 2 | － | ${ }^{-}$ | ． | － | 。 | $\bigcirc$ | － | － | － | 。 | ． | － |  |
| 20550 | 20600 | 2 | 1 | 2 | ${ }^{-}$ | 1 | 1 | － | 。 | － | － | － | ${ }^{3}$ | ． | － | s |  |
| 20600 | 20650 | 2 | 4 | $\stackrel{2}{2}$ | 4 | 1 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | ， | 。 | $\stackrel{4}{4}$ | 4 |  |
| 20700 |  | $\stackrel{2}{2}$ | － | 2 | $\stackrel{1}{1}$ | 1 | $\bigcirc$ | $\div$ | $\div$ | $\div$ | $\div$ | $\div$ | ${ }^{3}$ | $\bigcirc$ | $\stackrel{4}{4}$ | 4 |  |
| 20750 | 20800 | 2 | 4 | 2 | 4 | $\stackrel{1}{4}$ | － | － | 。 | － | － | ． | 3 | － | $\stackrel{4}{4}$ | 4 |  |
| 20800 | 20850 | 2 | 4 | 2 | － | 4 | － | － | ． | － | － | ． | 3 | 。 | $\triangle$ | 4 |  |
| 20850 | 20900 | ， | － | 2 | ${ }^{-}$ | $\stackrel{1}{4}$ | － | － | － | － | $\bigcirc$ | 。 | 3 | － | 4 | 4 |  |
| 20900 | 20950 | $=$ | － | 2 | 4 | 1 | $\bigcirc$ | － | － | $\div$ | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | 3 | $\div$ | $\stackrel{4}{4}$ | 4 |  |
| 21000 | 21050 | 2 | $\div$ | 2 | 4 | － | － | $\div$ | $\div$ | $\div$ | $\bigcirc$ | $\div$ | ． | － | 4 | 4 |  |
| 21050 | 21100 | － | － | 2 | ${ }^{-}$ | ${ }^{-}$ | － | 。 | 。 | － | － | 。 | ． | 。 | $\stackrel{4}{4}$ | 4 |  |
| 21100 | 21150 | 2 | － | 2 | 4 | 4 | － | ． | － | － | － | － | 3 | 。 | 4 | 4 |  |
| $\frac{21150}{21200}$ | 21200 | 2 | ， | $\stackrel{1}{2}$ | ${ }^{-}$ | ${ }^{-}$ | － | － | － | $\bigcirc$ | － | － | $\cdots$ | － | $\stackrel{+}{4}$ | 4 |  |
| 21200 | 21250 | 2 | ． | 2 | 4 | $\stackrel{1}{4}$ | $\bigcirc$ | － | － | － | $\bigcirc$ | － | A | 。 | $\stackrel{4}{4}$ | $\stackrel{4}{4}$ |  |
| 21300 | 21350 | 2 | 1 | $\stackrel{2}{2}$ | 1 | 1 | － | $\div$ | － | $\div$ | $\div$ | $\div$ | $\cdots$ | $\cdots$ | ${ }^{-3}$ | 3 |  |
| 21350 | 21400 | 2 | 4 | 2 | － | － | － | 。 | 。 | － | － | 。 | － | － | 2 | 2 |  |
| 21400 | 21450 | 2 | 4 | 2 | ． | ． | － | － | － | － | － | 。 | $\pm$ | ． | － | 2 |  |
| $\frac{21450}{21500}$ | 21500 | 2 | 4 | 2 |  | 1 | － | － | － | $\bigcirc$ | － | $\bigcirc$ | $\pm$ | $\stackrel{1}{4}$ | $\stackrel{2}{2}$ | 2 |  |
| 21550 | 21600 | 2 | 4 | 2 | 4 | $\stackrel{1}{4}$ | $\div$ | $\div$ | $\div$ | $\div$ | $\div$ | $\div$ | $\cdots$ | － | $=$ | $\stackrel{2}{4}$ |  |
| 21600 | 21650 | 2 | 4 | 2 | － | 1 | － | － | － | － | － | ． | 3 | 。 | $\stackrel{4}{4}$ | 4 |  |
| $\frac{21650}{21700}$ | 21700 | 2 | 4 | 2 | $\pm$ | $\stackrel{1}{4}$ | $\bigcirc$ | － | － | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | ． | 。 | ． | 4 |  |
| 21750 | 21800 | 2 | 4 | 2 | 1 | $\stackrel{1}{4}$ | $\div$ | $\div$ | $\div$ | $\div$ | － | $\div$ | 3 | 。 | $\stackrel{4}{4}$ | 4 |  |
| 21800 | 21850 | 2 | 4 | 2 | 4 | 4 | － | － | 。 | － | － | 。 | 3 | － | $\stackrel{ }{ }$ | 4 |  |
| $\frac{21850}{21900}$ | 21900 | 2 | 4 | 2 | ， | $\stackrel{1}{4}$ | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | $\bigcirc$ | ， | 。 | $\stackrel{4}{4}$ | ， |  |
| 21950 |  | 2 | 1 | 2 | 1 | $\cdot$ | $\div$ | 。 | － | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | ． | 3 | $\bigcirc$ | $\stackrel{4}{4}$ | 4 |  |
| 22000 | 22050 | 2 | 1 | 2 | － | － | － | － | － | － | － | － |  | － | 4 | 4 |  |
| 22050 | 22100 | 2 | 4 | 2 | 4 | － | － | － | － | － | $\bigcirc$ | － | $\cdots$ | － | $\stackrel{.}{ }$ | $\stackrel{1}{4}$ |  |
| 22100 | 22150 | 2 | － | 2 | 4 | 1 | － | 。 | 。 | － | － | 。 | $\cdots$ | 。 | 4 | 4 |  |
| 22150 | 22200 | 2 | ＋ | 2 | 4 | 1 | $\pm$ | － | $\bigcirc$ | $\div$ | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | ， | 。 | $\stackrel{5}{5}$ | s |  |
| 22250 | 22300 | 2 | 4 | 2 | － | 1 | 1 | － | $\bigcirc$ | － | $\div$ | $\bigcirc$ | 3 | 。 | ${ }^{5}$ | ${ }^{5}$ |  |
| ${ }^{22300}$ | ${ }_{22400}^{22350}$ |  |  | 2 |  | － |  | 。 | ． | 。 | 。 | 。 | 3 | 。 | ． | ． | Alignment length scoring skewed by one short alignment out of 4 ．Bendiness dictated by high impact areas -1020 m curves could be increased．Construction access score could be revised dowwards．Construction access score could be revised downwards． <br> Level difference due to slopes of existing topography． |
|  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  | 。 |  |  | Alignment length scoring skewed by one short alignment out of 4 ． Bendiness dictated by high impact areas -1020 m curves could be increased． <br> Construction access score could be revised downwards． Level difference due to slopes of existing topography． <br> Levidierence duet to slopes of exsing topography |
| 22400 | 22450 |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  | ， | 。 | ． | 3 |  <br>  <br>  |
| 22450 | 22500 |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  <br> Bendiness dictated by high impact areas－ 1020 m curves could be increased <br>  |


| 22500 | 22550 | －2 | －2 | 2 | － | ． 1 | － | － | － | － | － | 0 | 3 | 。 | － | － | Alignment length scoring skewed by one short alignment out of 4 ． Bendiness dictated by high impact areas－ 1020 m curves Construction access score could be revised downwards． |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 22550 | 22600 | 2 | 2 | ${ }^{2}$ | － 1 | － | － | 。 | 。 | 。 | 。 | 0 | 1 | 2 | s | － |  |
| 22600 | 22650 | － | 2 | －2 | － | － | － | 。 | － | － | 。 | 。 | 1 | 2 | 4 | 4 |  |
| 22650 | 22700 | 2 | 1 | ：2 | － | － | 。 | － | － | － | － | － | 1 | 2 | 3 | ${ }^{3}$ |  |
| 22700 | 22750 | －2 | －1 | －2 | － | － 1 | 。 | 。 | － | － | － | 0 | 1 | 2 | ${ }^{3}$ | 3 |  |
| 22750 | 22800 | －2 | 1 | 2 | － 1 | － | $\bigcirc$ | － | － | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | 1 | 2 | ${ }^{-3}$ | ${ }^{3}$ |  |
| 22800 | 22850 | 2 | 1 | －2 | － | ． 1 | － | － | － | － | － | 0 | 1 | 2 | 3 | ${ }^{-3}$ |  |
| 22850 | 22900 | －2 | 1 | －2 | － | － | 0 | $\bigcirc$ | 。 | 。 | 。 | 0 | 1 | 2 | ${ }^{-3}$ | ${ }^{-3}$ |  |
| 22900 | 22950 | －2 | 1 | 2 | － | － | － | － | － | － | － | 0 | 1 | 2 | ${ }^{-3}$ | ${ }^{-3}$ |  |
| 22950 | 23000 | －2 | 1 | 2 | － | － | － | － | － | － | － | － | 1 | 2 | ${ }^{3}$ | ${ }^{-3}$ |  |
| 23000 | 23050 | －2 | 1 | 2 | － | － | － | － | － | － | － | － | 1 | 2 | ${ }^{3}$ | ${ }^{3}$ |  |
| 23050 | 23100 | － 2 | 1 | 2 | － | ． 1 | － | 。 | 。 | 。 | － | ． | 3 | 。 | 5 | 5 |  |
| 23100 | 23150 | 2 | 。 | 2 | ． 1 | － | 。 | 。 | － | 。 | － | － | 3 | 。 | 4 | 4 |  |
| 23150 | 23200 | 2 | 。 | 2 | ． 1 | － | － | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 3 | 。 | 4 | 4 |  |
| 23200 | 23250 | － | 1 | － | － | ． | 。 | － | － | － | － | － | 3 | 。 | 4 | 4 |  |
| 23250 | 23300 | －2 | －2 | 2 | － | 4 | － | － | － | $\bigcirc$ | 。 | － | 3 | 。 | － | ． | Alignment length scoring skewed by one short alignment out of 4． <br> Bendiness dictated by high impact areas -1020 m curves could be increased． Construction access score could be revised downwards． Level difference due to slopes of existing topography． |
| 23300 | 23350 | －2 | －2 | －2 | － | ． 1 | $-1$ | － | 。 | 。 | 。 | 。 | 3 | 。 | ． | ． | Alignment length scoring skewed by one short alignment out of 4 ． Bendiness dictated by high impact areas－ 1020 m curves could be increased． Construction access score could be revised downwards． opes of exsting topography． |
| 23350 | 23400 | － | －2 | － | 1 | － | － | － | $\bigcirc$ | 。 | 。 | 0 | 3 | 。 | － | － | Wigmen tenget secoring semed brone thot atigmen out ot 4 <br>  <br>  |
| 23400 | 23450 | 2 | －2 | 2 | 1 | 1 | － | $\bigcirc$ | 。 | 。 | 。 | 0 | －3 | 。 | － | ． | Alignment length scoring skewed by one short alignment out of 4. Bendiness dictated by high impact areas -1020 m curves could be increased． Construction access score could be revised downwards． Level difference due to slopes of existing topography． |
| 23450 | 23500 | 2 | 2 | －2 | － | － | － | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | － | 。 | ． | ． | Alignment length scoring skewed by one short alignment out of 4 ． Bendiness dictated by high impact areas－ 1020 m curves could be increased． Construction access score could be revised downwards． Level difference due to slopes of existing topography． |
| 23500 | 23550 | 2 | 1 | － | $-1$ | ． 1 | 。 | 。 | － | － | － | － | 3 | 。 | 4 | 4 |  |
| 23550 | 23600 | －2 | － | 2 | － | － | － | － | － | － | － | － | 3 | 。 | 4 | 4 |  |
| 23600 | 23650 | 2 | － | －2 | － | － | 。 | － | － | － | － | － | 3 | 0 | 4 | 4 |  |
| 23650 | 23700 | －2 | 1 | －2 | － | 1 | － | － | － | 0 | － | － | 3 | 。 | 4 | 4 |  |
| 23700 | 23750 | 2 | 1 | 2 | － | ． | 。 | 。 | 。 | 。 | － | 。 | 3 | － | 4 | 4 |  |
| 23750 | 23800 | － | ${ }_{-}$ | － | － | ${ }^{-1}$ |  | － | 。 | $\bigcirc$ | － | － | 3 | 。 | 4 | 4 |  |
| 23800 | 23850 |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
| 23850 | 23900 |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |



Rules
Total Score

+ Structures Score＋Flooding Score（Average of L，M and
+ Structures Score + Flooding Score（Average of L，M and
$\mathrm{N})+$ Utilities score + Constructability Score（Minimum value
Then if total＜or equal to－ 9 then should be coloured red

total is between -6 and -8 should be coloured
since this could represent 2 reds

|  |  |  |  |  |  |  |  | $\qquad$ |  |  |  | c 部 品 |  |  | $\begin{gathered} n \\ \\ \end{gathered}$ |  |  |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
|  |  |  |  |  | $\begin{aligned} & \text { 㺯 } \\ & \text { 害 } \end{aligned}$ |  | 0 <br> 0 <br> 0 <br> $\stackrel{0}{0}$ <br> $\stackrel{0}{3}$ <br> $\stackrel{5}{3}$ |  | $\begin{aligned} & \frac{7}{0} \\ & \frac{0}{0} \\ & \frac{0}{\square} \end{aligned}$ |  |  | $\begin{aligned} & \text { ᄃ ㄷ } \\ & \text { 采 } \\ & \text { 品 } \end{aligned}$ |  |  | $\begin{aligned} & \text {-1 } \\ & \underset{\underline{D}}{2} \end{aligned}$ |  | $\begin{aligned} & \frac{o}{3} \\ & \frac{3}{3} \\ & \frac{3}{\overline{3}} \\ & \hline \end{aligned}$ |
| 0 | 50 | － | － | － | － | 3 | 4 | － | － | － | － | － | － | 3 | ． | 5 |  |
| 50 | 100 | 2 | 4 | － | 4 | 3 | 4 | － | 。 | － | － | － | 。 | ${ }^{3}$ | ． | ． 5 |  |
| 100 | 150 | － | 1 | 。 | － | 3 | － | － | 。 | － | 。 | － | 。 | 3 | ． | ， |  |
| 150 | 200 | $\therefore$ | 4 | － | － | 3 | 4 | － | － | － | － | － | 。 | 3 | － | － |  |
| 200 | 250 | 2 | $-1$ | － | － | 3 | 1 | $\bigcirc$ | 。 | － | － | － | 。 | 3 | － | ． |  |
| 250 | 300 | 2 | 2 | － | 4 | 3 | 2 | － | － | $\bigcirc$ | － | 。 | － | 3 | $\rightarrow$ | － |  |
| 300 | 350 | 2 | － | － | － | 3 | 2 | 3 | 3 | － | － | － | 。 | 3 | 12 | ${ }^{12}$ |  |
| 350 | 400 | 2 | 2 | － | 1 | 3 | 2 | 3 | ${ }^{3}$ | － | － | $\cdots$ | － | 3 | ${ }_{12}$ | 12 |  |
| 400 | 450 | 2 | 2 | － | 1 | 3 | 2 | 3 | 3 | － | 。 | 。 | 。 | 3 | － | $\text { . } 1$ |  |
| 450 | 500 | 2 | 2 | － | － | 3 | 2 | 3 | $-3$ | ． | 。 | 。 | 。 | 3 | － 1 | $. n$ |  |
| 500 | 550 | 2 | 2 | － | 1 | 3 | 2 | 3 | ${ }^{3}$ | － | 。 | 。 | 。 | 3 | － | － |  |
| 550 | 600 | 2 | 3 | － | 1 | 3 | 2 | 3 | 3 | － | 。 | 。 | 3 | 。 | ．11 | ．11 | Vataterese wh |
| 600 | 650 | － | 3 | － | － | 3 | 2 | 3 | － | － | 。 | － | 3 | 。 | － 10 | ${ }_{10}$ |  |
| 650 | 700 | － | 3 | － | － | 3 | 2 | 3 | － | － | － | － | 3 | 。 | － 10 | ${ }_{10}$ |  |
| 700 | 750 | － | 3 | － | － | 3 | 2 | ${ }^{3}$ | － | － | 。 | － | 3 | 。 | ${ }_{-10}$ | ${ }^{-10}$ |  |
| 750 | 800 | 2 | 3 | 0 | 4 | 3 | 2 | 3 | － | － | － | － | 3 | 。 | ${ }^{-10}$ | ${ }^{10}$ |  |
| 800 | 850 | 2 | 3 | － | － | 3 | 2 | － | － | － | － | － | 3 | － | 7 | － |  |
| 850 | 900 | 2 | 3 | 。 | ． | 3 | 3 | － | － | － | 。 | 。 | 3 | 。 | ． | ． | Emen |
| 900 | 950 | 2 | 3 | $\bigcirc$ | － | 3 | 3 | $\bigcirc$ | － | － | － | 0 | 3 | 。 | $\checkmark$ | ． | Embankments up to 28.1 m on potentially compressible soils．Potential to lower alignment to mitigate so not upgraded to significant overall |
| 950 | 1000 | 2 | 3 | 。 | ． | 3 | 3 | － | － | － | 。 | － | ${ }^{3}$ | 。 | － 10 | 10 | Endinimesturo |
| 1000 | 1050 | 2 | 3 | － | 1 | 3 | 3 | $\bigcirc$ | － | － | － | 。 | 3 | 。 | － | ． |  |
| 1050 | 1100 | 2 | 3 | 0 | － | 3 | 3 | － | － | － | － | 2 | 3 | 。 | 10 | 10 | Estomiteses． |
| 1100 | 1150 | 2 | 3 | － | － | 3 | 3 | － | － | － | － | － | ． | 。 | 10 | 20 |  |
| 1150 | 1200 | － | 3 | 。 | － | 3 | ： | － | － | － | 。 | － | 3 | 。 | $\checkmark$ | ． |  |
| 1200 | 1250 |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
| 1250 | 1300 | $=$ | 3 | － | 1 |  | 2 | － | － |  | － | ： | 3 | － | ， |  | Mineme |
|  |  | 2 | 3 | － | 1 | 3 | 2 | － | － | － | － | 2 | 3 | － | － | $\checkmark$ |  |
| 1300 | 1350 | 2 | 3 | － | － | 3 | 2 | － | － | － | － | － | 3 | 。 | ， | ． |  |
| 1350 | 1400 |  |  | － |  |  | ： | － | － | － | － | － | 3 | 。 | ， |  |  |
|  |  | 2 | 3 | － | － | 3 | 2 | － | － | － | － | － | 3 | － | 7 | $\rightarrow$ |  |
| 1400 | 1450 |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
| 1450 | 1500 | － |  | ． | 1 |  | 2 | － | － | － | $\bigcirc$ | － 2 | ， | － | ． | － |  |
| 1500 | 1550 | － | 2 | 。 | 1 | 3 | 1 | － | $\bigcirc$ | $\because$ | $\bigcirc$ | － 2 | 1 | 1 | ． | － |  |
| 1550 | 1600 | $\stackrel{2}{2}$ | $\stackrel{-}{1}$ | $\bigcirc$ | － | 3 | － | － | － | － | 。 | 。 | 1 | 1 | － | 2 |  |
| 1600 | 1650 | 2 | 4 | － | － | 3 | － | － | － | － | 。 | － | － | － | 2 | 2 |  |
| 1650 | 1700 | 2 | 1 | － | 1 | 3 | 2 | － | － | － | $\bigcirc$ | － | － | 1 | 4 | － | Cutios brom 3 32min |
| 1700 | 1750 | 2 | 3 | － | ． | 3 | 2 | － | － | － | － | 。 | － | － | 5 | － |  |
| 1750 | 1800 | 2 | 3 | － | － | 3 | 2 | － | － | $\bigcirc$ | － | － | ． | － | 5 | － |  |
| 1800 | 1850 | 2 | 3 | － | ． | 3 | 2 | － | － | － | － | － | － | 1 | 5 | － |  |
| 1850 | 1900 | 2 | ${ }^{3}$ | － | － | 3 | 3 | － | － | － | $\bigcirc$ | － | － | 1 | － | － |  |
| 1900 | 1950 | 2 | 3 | － | 1 | 3 | 3 | － | － | － | － | 。 | － | ． | － | ． |  |
| 1950 | 2000 | 2 | 3 | － | 4 | 3 | 3 | 。 | － | － | 。 | $\bigcirc$ | ． | ． | ${ }_{6}$ | － |  |
| 2000 | 2050 | 2 | 3 | 0 | 1 | 3 | 3 | － | － | － | － | － | － | － | ${ }^{6}$ | － |  |
| 2050 | 2100 | 2 | 3 | － | 1 | 3 | 3 | － | － | － | － | － | － | 1 | － | － |  |
| 2100 | 2150 | 2 | 3 | － | － | 3 | 2 | － | － | $\bigcirc$ | － | － | 1 | 1 | 5 | － |  |
| 2150 | 2200 | － | 3 | － | 4 |  | 2 |  | － | － | 。 | 。 | － |  | － | － |  |
| 2200 | 2250 | 2 | － | － | ． | 3 | 2 | － | － | － | 。 | － | ． | ． | 5 | － |  |
| 2250 | 2300 | 2 | 3 | － | ． | 3 | － | － | － | － | 。 | 。 | 1 | ． | 4 | 4 | －-2 |
| 2300 | 2350 | 2 | 2 | － | － |  | 1 | － | － | － | － | 。 | － |  | － | ， |  |
| 2350 | 2400 | 2 | 1 | － | ． | 3 | － | － | － | － | 。 | － | － | 1 | 2 | 2 |  |
| 2400 | 2450 | 2 | 1 | － | ． | 3 | － | － | － | － | 。 | 。 | 1 | ． | 2 | 2 |  |
| 2450 | 2500 | － | 1 | － | ． | 3 | － | － | － | － | － | 。 |  | 倍 | 2 | 2 |  |
| 2500 | 2550 | － | － | － | － | 3 | $\pm$ | － | － | － | － | 。 | － | － | 3 | 3 |  |
| 2550 | 2600 | 2 | 2 | － | 1 | 3 | 4 | － | － | － | － | 。 | 3 | 。 | － | － |  |
| 2600 | 2650 | 2 | ${ }^{3}$ | － | $\cdots$ | 3 | 2 | － | － | － | － | 。 | － | 。 | $\rightarrow$ | 7 |  |
| 2650 | 2700 | 2 | 3 | $\bigcirc$ | 1 | 3 | 2 | 。 | 。 | 。 | 。 | － | 3 | 。 | 7 | 7 |  |
| 2700 | 2750 | 2 | 3 | － | － | 3 | 2 | － | － | － | 。 | － | 3 | 。 | $\rightarrow$ | $\rightarrow$ |  |
| 2750 | 2800 | 2 | 3 | － | － | 3 | 2 | 。 | － | － | － | － | 3 | 。 | 7 | 7 |  |
| 2800 | 2850 | 2 | 3 | － | － | 3 | 2 | 。 | － | － | 。 | － | 3 | － | 7 | 7 |  |
| 2850 | 2900 | － | ${ }^{3}$ | － | － | 3 | 3 | － | － | － | － | － | 3 | 。 | － | ． |  |
| 2900 | 2950 | 2 | 3 | － | － | 3 | 3 | － | － | － | 。 | － | 3 | 。 | － | － |  |
| 2950 | 3000 | 2 | 3 | $\bigcirc$ | 1 | 3 | 3 | － | － | － | 。 | 0 | 3 | 。 | 8 | － |  |
| 3000 | 3050 | 2 | 3 | $\bigcirc$ | 1 | 3 | 3 | － | － | － | 。 | － | 3 | 。 | $\stackrel{3}{ }$ | － |  |
| 3050 | 3100 | 2 | 3 | － | － | 3 | 2 | － | － | － | 。 | 。 | 3 | － | $\rightarrow$ | $\rightarrow$ |  |
| 3100 | 3150 | 2 | 3 | － | 4 | 3 | 2 | － | － | － | － | 。 | － |  | $\rightarrow$ | $\rightarrow$ |  |
| 3150 | 3200 | － 2 | 3 | － | $\therefore$ | 3 | 2 | － | － | － | － | 。 | 3 |  | $\rightarrow$ | $\rightarrow$ |  |
| 3200 | 3250 | 2 | 3 | － | 4 | 3 | $\pm$ | － | － | － | － | － | ${ }^{3}$ | － | － | － |  |
| 3250 | 3300 | 2 | 2 | － | － | 3 | － | － | － | － | 。 | － | 3 | － | s | 5 |  |
| 3300 | 3350 | 2 | 4 | － | $\cdots$ | 3 | － | － | － | － | － | － | $\cdots$ |  | 4 | ， |  |
| 3350 | 3400 | 2 | － | － | － | 3 | － | － | － | － | － | － | 3 | － | 4 | 4 |  |
| 3400 | 3450 | 2 | － | － | 1 | 3 | － | － | － | － | － | － | 3 | 。 | 4 | 4 |  |
| 3450 | 3500 | 2 | － | － | 4 | 3 | － | － | － | － | － | ． | $\cdots$ | ， | － | 4 |  |
| 3500 | 3550 | 2 | － | － | $\pm$ | 3 | － | － | － | － | － | － | 3 | － | － | 4 |  |
| 3550 | 3600 | 2 | － | － | $\cdots$ | 3 | － | － | － | － | 。 | 。 | 3 | － | 4 | 4 |  |
| 3600 | 3650 | 2 | － | － | 1 | 3 | － | － | － | － | － | － | ${ }^{3}$ | － | 4 | 4 |  |
| 3650 | 3700 | $-2$ | $\bigcirc$ | $\because$ | － | 3 | － |  | － | － | $\bigcirc$ | $\because$ | 3 | － | 4 | 4 |  |


| 3750 | 3800 | 2 |  | $\bigcirc$ |  | 3 |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 3800 | 3850 | 2 | － | － | ． | 3 | － | － | － | － | － | － | 4 | 1 | 2 | 2 |  |
| 3850 | 3900 | 2 | 。 | － | 4 | $\cdots$ | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | － | ． | ． | 2 | 2 |  |
| 3900 | 3950 | 2 | 。 | － | － | 3 | － | － | － | － | － | － | 1 | 1 | 2 | 2 |  |
| 3950 | 4000 | 2 | － | － | 4 | 3 | 。 | － | － | 。 | 。 | － | － | － | 2 | 2 |  |
| 4000 | 4050 | 2 | 。 | － | － | 3 | － | 。 | － | － | 。 | － | ． | 1 | 2 | 2 |  |
| 4050 | 4100 | 2 | 4 | － | － | 3 | － | － | － | － | － | － | ． | 1 | 2 | 2 |  |
| 4100 | 4150 | － | － | $\bigcirc$ | － | ， | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | 。 | － | － | 3 | 。 | 4 | 4 |  |
| 4150 | 4200 | 2 | 4 | － | 4 | $\cdots$ | － | － | － | － | － | － | 3 | － | 4 | 4 |  |
| 4200 | 4250 | 2 | － | － | 4 | $\cdots$ | － | － | － | － | － | － | ． | － | 4 | 4 |  |
| 4250 | 4300 | 2 | － | － | ． | 3 | － | － | － | － | － | 。 | 3 | － | 4 | 4 |  |
| 4300 | 4350 | 2 | 4 | － | － | 3 | 。 | － | － | 。 | 。 | － | 3 | － | $\stackrel{1}{4}$ | ， |  |
| 4350 | 4400 | 2 | 4 | － | 1 | 3 | ． | $\bigcirc$ | － | － | － | － | 3 | － | 4 | 4 |  |
| 4400 | 4450 | 2 | － | － | 4 | $\cdots$ | 。 | － | － | － | 。 | 。 | 3 | 。 | 4 | 4 |  |
| 4450 | 4500 | 2 | 1 | － | 4 | 3 | 。 | － | 。 | 。 | － | － | 3 | － | 4 | ． |  |
| 4500 | 4550 | 2 | － | － | ． | － | 4 | － | － | － | － | 。 | 3 | － | s | s |  |
| 4550 | 4600 | 2 | $\bigcirc$ | － | 4 | － | － | － | － | － | － | － | 3 | 。 | 4 | 4 |  |
| 4600 | 4650 | 2 | 4 | － | 4 | $\cdots$ | 。 | － | － | － | － | 。 | ， | － | 4 | 4 |  |
| 4650 | 4700 | 2 | － | － | ． | 3 | － | － | － | － | 。 | 。 | ． | － | 4 | 4 |  |
| 4700 | 4750 | 2 | － | － | 4 | 3 | － | － | － | － | － | － | 3 | － | 4 | ， |  |
| 4750 | 4800 | 2 | － | － | － | 3 | 。 | － | － | － | － | － | 3 | － | $\stackrel{\square}{4}$ | － |  |
| 4800 | 4850 | 2 | 1 | － | 4 | 3 | － | 。 | $\bigcirc$ | 。 | － | － | 3 | － | 4 | 4 |  |
| 4850 | 4900 | 2 | － | － | 4 | 3 | 。 | － | 。 | － | 。 | 。 | 3 | 。 | 4 | 4 |  |
| 4900 | 4950 | 2 | 4 | － | 4 | 3 | － | － | － | － | － | － | 3 | － | 4 | 4 |  |
| 4950 | 5000 | 2 | － | － | 4 | 3 | － | － | － | － | － | 。 | ， | － | 4 | 4 |  |
| 5000 | 5050 | 2 | 4 | － | ． | 3 | 。 | 。 | － | － | 。 | 。 | － | 。 | 4 | ． |  |
| 5050 | 5100 | 2 | 2 | 。 | ． | 3 | － | 。 | 。 | 。 | － | 。 | ． | 。 | － | － |  |
| 5100 | 5150 | 2 | 2 | － | ． | 3 | － | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | ． | 。 | － | － |  |
| 5150 | 5200 | 2 | 2 | 。 | － | 3 | 1 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | ， | 。 | － | 5 |  |
| 5200 | 5250 | $\therefore$ | － | － | － | 3 | － | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | S | 。 | － | s |  |
| 5250 | 5300 | 2 | 2 | － | － | 3 | $\pm$ | － | － | 。 | － | － | 3 | 。 | － | － |  |
| 5300 | 5350 | 2 | － | － | 4 | 3 | － | 。 | 。 | － | 。 | － | 3 | － | － | － |  |
| 5350 | 5400 | 2 | － | 。 | － | 3 |  | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 3 | 。 | － | ${ }_{5}^{3}$ |  |
| 5400 | 5450 | 2 | 2 | 。 | 4 | 3 | 4 | － | 。 | 。 | 。 | － | 3 | 。 | － | s |  |
| 5450 | 5500 | 2 | 2 | 。 | ． | 3 | ． | 。 | 。 | 。 | 。 | － | 3 | 。 | － | s | cemememe |
| 5500 | 5550 | 2 | － | 。 | 4 | 3 | 4 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | ， | 。 | － | 5 |  |
| 5550 | 5600 | 2 | － | － | 4 | 3 | 2 | － | － | － | － | 。 | 3 | － | $\rightarrow$ | $\rightarrow$ | Cumers worezsmin ox |
| 5600 | 5650 | 2 | 3 | － | 4 | $\cdots$ | 2 | － | － | － | － | － | ． | 。 | $\rightarrow$ | $\rightarrow$ |  |
| 5650 | 5700 | 2 | 3 | － | 4 | ． | 2 | － | － | 。 | － | － | ， | － | $\rightarrow$ | $\rightarrow$ | Samese wo |
| 5700 | 5750 | 2 | － | － | 4 | 3 | 2 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 3 | － | $\rightarrow$ | $\rightarrow$ |  |
| 5750 | 5800 | 2 | 3 | － | 4 | 3 | － | － | － | － | － | 。 | 3 | 。 | $\rightarrow$ | $\rightarrow$ | Cunses mozessmman |
| 5800 | 5850 | 2 | 2 | － | 4 | 3 | 2 | － | 。 | 。 | 。 | － | 3 | － | $\checkmark$ | ， |  |
| 5850 | 5900 | 2 | － | － | ． | 3 | ${ }^{2}$ | － | － | － | － | － | S | － | $\checkmark$ | $\rightarrow$ |  |
| 5900 | 5950 | － | － | － | 4 | $\cdots$ | 2 | － | 。 | － | － | － | 3 | － | $\rightarrow$ | $\rightarrow$ |  |
| 5950 | 6000 | 2 | － | － | 4 | ． | － | 。 | 。 | － | 。 | 。 | 3 | 。 | － | － |  |
| 6000 | 6050 | 2 | 2 | － | 4 | ． | $\stackrel{1}{2}$ | － | － | － | － | 。 | ． | 。 | － | － |  |
| 6050 | 6100 | 2 | 4 | － | 4 | 3 | － | － | － | － | － | － | 3 | － | S | － |  |
| 6100 | 6150 | 2 | 4 | － | 4 | 3 | 。 | － | 。 | 。 | 。 | － | ， | 。 | 4 | 4 |  |
| 6150 | 6200 | 2 | － | － | ． | 3 | － | － | － | － | － | － | ． | － | S | 4 |  |
| 6200 | 6250 | 2 | 4 | － | 4 | 3 |  | 。 | 。 | － | － | 。 | 3 | 。 | 4 | ． |  |
| 6250 | 6300 | 2 | 。 | － | 4 | 3 | 。 | － | 。 | 。 | 。 | － | 3 | － | 4 | 4 |  |
| 6300 | 6350 | 2 | 4 | － | 4 | 3 | 。 | － | 。 | 。 | － | － | 3 | － | ． | ． |  |
| 6350 | 6400 |  | 2 | 。 | 4 | ， |  | 。 | － | － | － | － | ． | 。 | ． | s |  |
| 6400 | 6450 |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  | ， | 。 |  |  | Esamementup |
| 6450 | 6500 | 2 | 2 | － | － | 3 | 2 | 。 | 。 | 。 | － | － | 3 | 。 | $\rightarrow$ | ， |  |
| 6500 | 6550 | 2 | ． | 。 | 4 | ． | 2 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | ， | 。 | $\rightarrow$ | ， |  |
| 6550 | 6600 | 2 | 3 | － | 4 | ． | 2 | 。 | 。 | － | 。 | 。 | ， | 。 | $\rightarrow$ | ， |  |
| 6600 | 6650 | 2 | 3 | 。 | 4 | 3 | 2 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | ， | 。 | $\rightarrow$ | $\rightarrow$ |  |
| 6650 | 6700 | 2 | 3 | － | 4 | 3 | 2 | 。 | 。 | 。 | $\bigcirc$ | 。 | ， | 。 | $\rightarrow$ | ， |  |
| 6700 | 6750 | 2 | 3 | － | 4 | 3 | 2 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 3 | － | $\rightarrow$ | ， |  |
| 6750 | 6800 | 2 | 3 | － | 4 | 3 | 2 | － | 。 | － | 。 | － | 3 | 。 | 7 | ， |  |
| 6800 | 6850 | 2 | 3 | － | － | 3 | 3 | 。 | － | 。 | － | － | 3 | 。 | － | ． |  |
| 6850 | 6900 | 2 | 3 | － | － | 3 | 3 | － | 。 | 。 | 。 | 。 | 3 | 。 | ． | ． |  |
| 6900 | 6950 |  | 3 |  | － | 3 | 3 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 3 | 。 | s | ． |  |
| 6950 | 7000 | － | 3 | － | － | 3 | 3 | － | － | － | 。 | 。 | 3 | － | － | ． |  |
| 7000 | 7050 | 2 | 3 | $\bigcirc$ | － | 3 | 3 | 。 | － | 。 | － | － | 3 | 。 | － | ． |  |
| 7050 | 7100 | 2 | 3 | － | 4 | 3 | 2 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 3 | 。 | $\rightarrow$ | $\rightarrow$ |  |
| 7100 | 7150 |  | 3 |  | 4 |  |  | － |  |  |  |  | 3 | 。 | $\rightarrow$ | $\rightarrow$ |  |
| 7150 | 7200 | 2 | 3 | 。 | － | 3 | － | 。 | 。 | 。 | － | 。 | 3 | 。 | ， | $\rightarrow$ |  |
| 7200 | 7250 | 2 | － | － | 1 | － | 2 | － | 。 | 。 | － | ， | 3 | 。 | $\rightarrow$ | $\rightarrow$ |  |
| 7250 | 7300 | 2 | － | － | － | 3 | － | 。 | 。 | 。 | 。 | － | 3 | 。 | － | s |  |
| 7300 | 7350 | 2 | 2 | － | 4 | 3 |  | － |  | － |  | － | ， | － | s | 5 |  |
| 7350 | 7400 | ， | － | － | 4 | $\cdots$ | － | － | － | － | － | － | ， | 。 | 4 | 4 |  |
| 7700 | 7750 | $:$ | 4 | $\bigcirc$ | 4 | $\cdots$ | ． | － | － | 。 | － | － | 3 | － | 5 | s |  |
| 7450 | 7500 | 2 | ． | － | 4 | ． | $+$ | 。 | － | － | 。 | 。 | ． | ． | － | － |  |
| 7500 | 7550 | $\sim$ | 3 | － | 4 | $\cdots$ | 2 | － | － | － | － | － | 3 | － | $\rightarrow$ | ， |  |
|  | 7600 | 2 | 3 | $\div$ |  | 3 | $\stackrel{2}{2}$ |  | － | － | － | － | ， | ： | $\cdots$ | ． | Seneme |
| 7650 | 7700 | $=$ | 3 | $\bigcirc$ | － | 3 | 2 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | $\div$ | $\bigcirc$ | $\because$ | 3 | $\bigcirc$ | $\rightarrow$ | $\rightarrow$ |  |
| 7700 | 7750 | 2 | 3 | － | 4 | 3 | 3 | － | － | － | 。 | － | ． | － | － | ． |  |
| 7750 | 7800 |  | 3 | － | － | 3 | 3 | － | － | － |  | 。 | ． | － | － | ． | Samese wosessmmax |
| 7800 | 7850 | 2 | 3 | － | 4 | $\cdots$ | 3 | － | － | － | － | － | ， | － | － | － | Cutreswosis smmax |
| 7850 | 7900 | － | 3 | － | ． | 3 | 3 | － | － | － | － | － | 3 | － | ． | ． | Suncesw wos ssmmax |
| 7900 | 7950 | 2 | 3 | － | 4 | 3 | 3 | － | － | － | － | － | 3 | 。 | － | ． |  |
| 7950 | 8000 | $\because$ | 3 | $\bigcirc$ | 4 | 3 | 3 | － | － | $\bigcirc$ | － | － | 3 | $\bigcirc$ | S | ． | caters wornssmin max |
| 8800 | 8050 | 2 | 3 | $\bigcirc$ | 4 | $\cdots$ | ${ }^{3}$ | － | － | － | － | － | 3 | 。 | － | ． |  |
| $\begin{array}{\|l\|} \hline 8050 \\ \hline 8100 \\ \hline \end{array}$ | 8100 | 2 | 3 | － | － | ． | ． | － | － | － | － | － | 3 | － | ． | ． |  |
| $\frac{8100}{8150}$ | 8180 | 2 | 3 |  | 4 | 3 |  | － |  | － |  | 。 | 3 | 。 | \％ | ． |  |
| 8200 | 8250 | $:$ | 3 | － | － | 3 | 2 | － | － | － | 。 | 。 | 3 | － | $\rightarrow$ | $\rightarrow$ |  |
| 8250 | 8300 | 2 | 3 | $\bigcirc$ | 4 | $\cdots$ | 2 | － | － | － | － | － | 3 | － | $\rightarrow$ | ， | canse minem |
| 8300 | 8350 | 2 | 2 | － | － | 3 | ${ }^{-}$ | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | － | 。 | － | － |  |
| 8350 | 8400 | 2 | － | － | 4 | 3 | － | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 3 | 。 | － | 5 |  |
| $\begin{array}{\|l\|} \hline 8400 \\ \hline 8450 \\ \hline \end{array}$ | 8450 8500 | 2 | $\square$ | $\because$ | 1 | 3 | $\bigcirc$ | $\because$ | $\because$ | $\bigcirc$ | $\div$ | $\because$ | 3 | $\bigcirc$ | $\because$ | $\because$ |  |
| 8850 | 8550 |  |  | $\div$ | $\therefore$ | 3 | $\div$ | $\div$ | － | $\div$ | $\bigcirc$ | $\div$ | 3 | － | 4 | $4$ |  |
| 8550 | 8600 | 2 | － | － | ． | 3 | 1 | － | 。 | － | 。 | 。 | － |  | 4 | 4 |  |
| 8600 | 8650 8700 | $=$ | 3 | － | 4 | $\cdots$ | $=$ | 。 | 。 | － | － | － | － | － | s | － |  |
| 8650 | 8700 | 2 | S | － | － | ． | － | － | － | － | 。 | 。 | $\pm$ | 1 | － | － |  |
| 8700 | 8750 | 2 | 3 | － | － | 3 | 2 | 。 | 。 | － | 。 | 。 | ． | ． | 5 | － |  |
| 8750 | 8800 | $\sim$ | 3 | － | 4 | － | 3 | 。 | 。 | － | 。 | 。 | ． | － | － | － |  |
| 8800 | 8850 | 2 | 3 | － | 4 | ． | － | 。 | 。 | － | 。 | 。 | 1 | 1 | － | － |  |
| 8850 | 8900 | 2 | 3 | － | 4 | $\cdots$ | 3 | － | － | － | 。 | 。 | ． | － | － | － |  |
| 8900 | 8950 | 2 | 3 | － | － | 3 | 3 | － | － | － | － | 。 | 1 | ． | － | － |  |
| 8950 | 9000 | 2 | 3 | 。 | 4 | 3 | 3 | － | 。 | 。 | 。 | － | － | 4 | － | － |  |
| 9000 | 9050 | 2 | 3 | － | 4 | 3 | ${ }^{3}$ | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | ． | 4 | － | － |  |
| 9950 | 9100 | 2 | 3 | － | 4 | 3 | 3 | － | － | － | 。 | － |  | 4 | － | － |  |
| 9100 | 9150 | 2 | 3 | － | 4 | 3 | 2 | － | 。 | 。 | 。 | 。 | 3 | 。 | $\rightarrow$ |  |  |
| 9150 | 9200 | $\stackrel{2}{2}$ | 3 | $\bigcirc$ | $\therefore$ | 3 | 2 | $\bigcirc$ | － | － | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | 3 | 。 | $\cdots$ | $\cdots$ |  |
| 9250 | 9300 |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  | 3 | － | － |  |  |


| 9300 | 9350 |  | $-1$ | － | － | ． |  | － |  | － |  | － | 3 | 。 | s |  |  |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 9350 | 9400 | 2 | － | 。 | － | 3 | 2 | － | 。 | 。 | 。 | － | 3 | 。 | $\rightarrow$ | ， |  |
| 9400 | 9450 | 2 | 3 | － | － | 3 | 2 | － | － | － | － | － | 3 | 。 | ， | ， |  |
| 9450 | 9500 | 2 | 3 | 。 | － | 3 | 2 | － | － | － | 。 | － | 3 | 。 | 7 | － |  |
| 9500 | 9550 | 2 | 3 | $\bigcirc$ | ． | 3 | 2 | － | － | － | － | － | 3 | 。 | $\rightarrow$ | ， |  |
| 9550 | 9600 | 2 | 3 | － | 4 | 3 | 2 | － | － | － | － | $\because$ | 3 | 。 | $\rightarrow$ | ， | canese mom Samiminat |
| 9600 | 9650 | 2 | 3 | ． | 4 | $\cdots$ | 2 | － | － | － | － | － | 3 | 。 | $\rightarrow$ | ， |  |
| 9650 | 9700 | 2 | 3 | 。 | － | 3 | 2 | － | － | 。 | 。 | － | 3 | 。 | $\rightarrow$ | ， | Cumese mom Sasmiminex |
| 9700 | 9750 | 2 | 3 | 。 | － | 3 | $=$ | － | － | － | 。 | － | 3 | 。 | $\rightarrow$ | － | Catese mom saminmax |
| 9750 | 9800 | 2 | 3 | $\bigcirc$ | 1 | 3 | 3 | － | － | － | － | － | $\cdots$ | 。 | － | S |  |
| 9800 | 9850 | 2 | 3 | 。 | － | 3 | 2 | － | － | － | － | － | 3 | 。 | $\rightarrow$ | 7 | Cuncos semin oox |
| 9850 | 9900 | 2 | 3 | 。 | ． | 3 | ${ }^{3}$ | － | 。 | － | － | － | 3 | 。 | － | － | Cutrsacomin max |
| 9900 | 9950 | 2 | 3 | － | 4 | 3 | 2 | － | － | 。 | 。 | － | 3 | 。 | $\rightarrow$ | ， |  |
| 9950 | 10000 | 2 | 3 | 。 | － | 3 | 2 | － | － | － | － | － | 3 | － | $\rightarrow$ | $\rightarrow$ |  |
| 10000 | 10050 | 2 | 3 | 。 | － | 3 | 2 | － | － | － | 。 | － | 3 | 。 | $\checkmark$ | $\rightarrow$ |  |
| 10050 | 10100 | 2 | 3 | 。 | 4 | 3 | 2 | $\bigcirc$ | － | $\bigcirc$ | － | － | 3 | 。 | 7 | ， | Cutrse |
| 10100 | 10150 | 2 | － | 。 | － | 3 | 2 | － | 。 | 。 | 。 | － | 3 | 。 | $\rightarrow$ | ， |  |
| 10150 | 10200 | 2 | 3 | － | － | $\cdots$ | 4 | － | 。 | 。 | 。 | 。 | 3 | 。 | － | S |  |
| 10200 | 10250 | 2 | － | 。 | 4 | 3 | － | － | 。 | 。 | 。 | 。 | 3 | 。 | － | － |  |
| 10250 | 10300 | 2 | 2 | 。 | － | 3 | － | － | － | － | 。 | － | 3 | 。 | － | s |  |
| 10300 | 10350 | 2 | ${ }^{-}$ | － | － | 3 | － | $\bigcirc$ | － | － | － | － | 3 | － | $\stackrel{4}{4}$ | 4 |  |
| 10350 | 10400 | － | 4 | 。 | － | 3 | － | － | － | － | 。 | － | 3 | － | 4 | － |  |
| 10400 | 10450 | 2 | 4 | 。 | － | 3 | 。 | － | 。 | 。 | 。 | 。 | 3 | 。 | $\checkmark$ | － |  |
| 10450 | 10500 | 2 | ， | 。 | 4 | 3 | ． | － | － | － | 。 | － | 3 | 。 | 4 | － |  |
| 10500 | 10550 | 2 | $\bigcirc$ | 。 | 4 | 3 | － | － | － | － | － | － | 3 | － | 4 | 4 |  |
| 10550 | 10600 | 2 | 。 | 。 | － | 3 | － | － | － | － | － | － | ． | ． | 2 | 2 |  |
| 10600 | 10650 | 2 | 4 | 。 | － | 3 | － | － | － | － | 。 | － | ． | 1 | 2 | 2 |  |
| 10650 | 10700 |  |  | － | － | 3 | － | － | － | － | － | － | － |  | 2 | － |  |
| 10700 | 10750 | 2 | ． | 。 | 4 | 3 | － | － | － | － | 。 | － | － | 1 | 2 | 2 |  |
| 10750 | 10800 | 2 | ${ }^{-}$ | 。 | － | 3 | － | － | － | － | － | － | － | － | 2 | 2 |  |
| 10800 | 10850 | － | ${ }^{-}$ | 。 | ${ }^{-}$ | 3 | 。 | － | － | － | 。 | － | $\stackrel{1}{ }$ | － | 2 | 2 |  |
| 10850 | 10900 | 2 | 4 | － | 4 | 3 | 。 | － | － | － | 。 | － | 4 | － | 2 | 2 |  |
| 10900 | 10950 | 2 | ${ }^{-}$ | － | $\cdots$ | 3 | － | － | － | － | － | － | $\stackrel{-}{-}$ | 4 | 2 | 2 |  |
| 10950 | 11000 | 2 | － | 。 | － | 3 | － | － | － | － | 。 | － | － | 1 | 2 | 2 |  |
| 11000 | 11050 | 2 | 4 | 。 | － | 3 | 。 | － | － | － | 。 | － | $\stackrel{1}{ }$ | 1 | 2 | 2 |  |
| 11050 | 11100 | $\stackrel{2}{2}$ | ${ }^{-1}$ | $\bigcirc$ | 4 | 3 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | $\because$ | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | 3 | － | 4 | ， |  |
| 11100 | 11150 | ， | ${ }^{-}$ | － | － | 3 | － | $\bigcirc$ | － | － | － | － | 3 | 。 | 4 | 4 |  |
| 11150 | 11200 | 2 | 4 | 。 | － | 3 | － | － | － | － | 。 | － | 3 | 。 | 4 | ， |  |
| 11200 | 11250 | 2 | 4 | － | ． | 3 | － | － | － | － | － | － | $\cdots$ | － | 4 | 4 |  |
| 11250 | 11300 | 2 | 1 | － | $\stackrel{-}{4}$ | $\cdots$ | － | － | － | － | － | － | $\cdots$ | － | 4 | 4 |  |
| 11300 | 11350 | － | 4 | 。 | $\cdots$ | 3 | 。 |  | － | － | 。 | － | $\cdots$ | 。 | 4 | 4 |  |
| 11350 | 11400 | 2 | 4 | 。 | － | 3 | 。 | － | 。 | 。 | 。 | － | 3 | 。 | 4 | 4 |  |
| 11400 | 11450 |  |  | 。 | － | 3 | － | － | － | ． | － | － | 3 | 。 | － |  |  |
| 11450 | 11500 | 2 | 2 | － | － | 3 | 2 | $\bigcirc$ | － | － | － | $\because$ | 3 | － | $\rightarrow$ | $\cdots$ |  |
| 11500 | 11550 | 2 |  | － | － | 3 | 2 | $\bigcirc$ | － | － | 。 | $\because$ | 3 | 。 | $\cdots$ | $\rightarrow$ |  |
| 11550 | 11600 | 2 | － | － | 1 | － | 2 | － | － | － | 。 | － | 3 | 。 | $\rightarrow$ | $\cdots$ |  |
| 11600 | 11650 | 2 | 3 | 。 | － | 3 | 2 | － | 。 | 。 | 。 | 。 | 3 | 。 | $\rightarrow$ | $\rightarrow$ |  |
| 11650 | 11700 | 2 | 3 | 。 |  | 3 | 2 |  |  | － |  | － | 3 | 。 | $\rightarrow$ | ， |  |
| 11700 | 11750 | 2 | 3 | － | － | $\cdots$ | ${ }^{-}$ | $\bigcirc$ | － | － | － | $\because$ | 3 | 。 | － | ． |  |
| 11750 | 11800 | 2 | 3 | － | － | 3 | 3 | － | － | － | 。 | － | 3 | 。 | － | ， |  |
| 11800 | 11850 | 2 | 3 | － | － | 3 | 3 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | ． | 。 | ． | － |  |
| 11850 | 11900 | 2 | 3 | － | － | 3 | 3 | － | － | － | 。 | － | 3 | 。 | － | － |  |
| 11900 | 11950 | 2 | 3 | 。 | － | 3 | 3 | $\bigcirc$ | － | － | 。 | － | 3 | 。 | － | － |  |
| 11950 | 12000 | 2 | ${ }^{-}$ | － | － | 3 | 3 | － | － | － | 。 | － | 3 | 。 | － | ． |  |
| 12000 | 12050 | 2 | 3 | 。 | － | 3 | 3 | － | － | － | 。 | － | 3 | 。 | － | ． |  |
| 12050 | 12100 | 2 | ${ }^{3}$ | － | 4 | 3 | $\cdots$ | － | － | － | － | － | 3 | 。 | － | ． |  |
| 12100 | 12150 | 2 | 3 | － | － | 3 | 3 | － | － | － | 。 | － | 3 | 。 | － | ． |  |
| 12150 | 12200 | 2 | 3 | － | ． | 3 | 3 | － | － | － | 。 | － | 3 | 。 | ． | － |  |
| 12200 | 12250 | 2 |  | － | ． | 3 | 2 | － | － | － | － | － | 3 | 。 | ． | ， |  |
| 12250 | 12300 | 2 | － | － | 4 | 3 | 2 |  |  | － | － | － | 3 | 。 | $\rightarrow$ | $\rightarrow$ |  |
| 12300 | 12350 | 2 | 3 | － | － | 3 | 2 | － | － | － | 。 | － | 3 | 。 | $\rightarrow$ | $\rightarrow$ |  |
| 12350 | 12400 | 2 | 3 | 。 | － | 3 | 2 |  |  | － |  | － | $\pm$ | 1 | s | ． |  |
| 12400 | 12450 |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  | － | ， | ， | s | ． |  |
| 12450 | 12500 |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  | 3 | － |  |
|  |  | 2 | － | － | － | 3 | ： |  |  | － | 。 | － | $\pm$ | 1 | s | ． |  |
| $\frac{12500}{12550}$ | 12550 | － | 2 | － | ． | － | $\pm$ |  |  |  |  | － | $\cdots$ | 1 | 4 | － |  |
| 112600 |  | 2 | － | $\div$ | $\stackrel{1}{4}$ |  | $\because$ |  |  |  |  | $\div$ | $\stackrel{1}{ }$ | 1 | 4 | ： |  |
| 12650 | 12700 | － | － | 。 | $\cdots$ | 3 | － |  |  |  | 。 | － | － | 1 | 2 | 2 |  |
| 12700 | 12750 | － | ${ }^{-}$ | － | － | 3 | － | － | － | － | 。 | － | $\cdots$ |  | 2 | 2 |  |
| 12750 | 12800 | 2 | － | － | 4 | 3 | － |  |  | － | － | － | ${ }^{3}$ | － | 4 | $\stackrel{ }{ }$ |  |
| 12800 | 12850 | ， |  | 。 |  | ${ }^{3}$ | － | － | － | － | － | － | $\cdots$ | － | 4 | 4 |  |
| 12850 | 12900 | － | 4 | － | $\cdots$ | 3 | － | － |  | － | 。 | － | 3 | － | 4 | ． |  |
| $\frac{12900}{12950}$ | 12950 | ， | 4 | － | 4 | ${ }^{3}$ | － | － | － | － | － | － | ${ }^{3}$ | ， | 4 | $\stackrel{ }{ }$ |  |
| 12950 | 13000 | 2 | ${ }^{-1}$ | － | － | $\cdots$ | － |  |  |  |  | － | 3 | － | 4 | 4 |  |
| 13050 |  | 2 |  | $\div$ |  |  | $\div$ |  |  | $\div$ |  | － | 3 | － | 4 | 4 |  |
| 13100 | 13150 | 2 | 1 | 。 | － | $\cdots$ | 。 | $\bigcirc$ |  | － | 。 | － | 3 | － | 4 | ， |  |
| 13150 | 13200 | 2 | 。 | － | 4 | 3 | － | － | － | － | － | － | $\cdots$ | － | 4 | 4 |  |
| 13200 | 13250 | 2 | － | － | 4 | 3 | － | － |  | － | － | － | ${ }^{3}$ | － | 4 | － |  |
| 13250 | 13330 | 2 | － | － | 4 | 3 | － | － | － | － | － | － | 3 |  | s | 5 |  |
| 13300 | 13350 | 2 | 4 | － | ． | ， | 4 | － | － | － | － | － | $\stackrel{3}{ }$ | － | s | s |  |
|  |  | $\stackrel{2}{2}$ | 1 | － |  |  | － |  |  | － |  | － | 3 | － | 4 | $\stackrel{\square}{4}$ |  |
| 13450 | 13500 | － | ${ }^{-}$ | $\bigcirc$ | 4 | 3 | － | $\bigcirc$ |  | $\bigcirc$ | － | $\div$ | 3 | － | $\stackrel{4}{4}$ | 4 |  |
| 13500 | 13550 | 2 | $\stackrel{1}{4}$ | － | 4 | $\cdots$ | － | $\bigcirc$ | － | － | － | － | $\cdots$ | ， | 4 | 4 |  |
| 13550 | 13600 | － | 。 | － | 4 | $\cdots$ | ． |  |  |  |  | － | $\cdots$ | － | s | ${ }_{s}$ |  |
| 13600 | 13650 | － | 。 | － | － | 3 | － | － | － | － | － | － | 3 | － | s | S |  |
| 13650 | ${ }_{13700}^{13750}$ | $\cdots$ | － | － | 4 | 3 | － | $\div$ |  | － |  | － | 3 | － | 4 | $\stackrel{\square}{4}$ |  |
| 13750 | 13800 | 2 | 。 | 。 | － | 3 | ． | $\cdots$ | － | － | 。 | － | 3 | 。 | $\stackrel{4}{4}$ | 4 |  |
| 13800 | 13850 | 2 | － | － | 4 | 3 | － | － | － | $\bigcirc$ | － | $\bigcirc$ | $\cdots$ | － | 4 | 4 |  |
| 13850 | 13900 | 2 | $0$ | － |  |  | － |  |  |  |  | $0$ | $\cdots$ | － | 4 | $\stackrel{1}{4}$ |  |
| 13900 | $\begin{aligned} & 13950 \\ & \hline 14000 \end{aligned}$ | 2 | － | － | $\begin{array}{\|l\|} \hline-1 \\ \hline-1 \end{array}$ | $\frac{3}{3}$ | $\stackrel{0}{\circ}$ |  | $\div$ | $\div$ | $\stackrel{\circ}{\circ}$ | $\frac{0}{0}$ | 3 | － |  | $\because$ |  |
| 14000 | 14050 | － | － | $\bigcirc$ | － | 3 | $\bigcirc$ | $\cdots$ |  |  | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | 3 | － | 4 | － |  |
| 14050 | 14100 | 2 | ${ }^{-}$ | － | 4 | 3 | － | － | － | － | － | － | $\cdots$ | ． | 2 | 2 |  |
| 14100 | 14150 | － | － | － | 4 | 3 | － | － | － | － | － | － | $\cdots$ | 1 | 2 | 2 |  |
| 14150 | 14200 | $\stackrel{2}{2}$ | $\bigcirc$ | － | $\stackrel{1}{4}$ | 3 | $\bigcirc$ | $\because$－ | $\bigcirc$ | $\div$ | $\bigcirc$ | $\because$ | $\stackrel{1}{+}$ | 1 | 2 | 2 |  |
| $\frac{14200}{12250}$ |  | $\stackrel{2}{2}$ | $\bigcirc$ | － | $\stackrel{1}{4}$ | 3 | $\div$ | $\div$ | － | $\div$ | － | － | $\stackrel{1}{4}$ | 1 | $\stackrel{2}{2}$ | $\stackrel{2}{2}$ |  |
| 14300 | 14350 | － | 。 | 。 | － | 3 | － | － | － | $\bigcirc$ | － | － | － | ． | 2 | 2 |  |
| 14350 | 14400 | 2 | － | － | － | 3 | － | － | － | － | 。 | － | － | － | 2 | 2 |  |
| $\frac{14400}{14450}$ | 14450 | 2 | 。 | － | 4 | 3 | $0$ | $0$ |  | － | － | $0$ | $\cdots$ | 1 | 2 | 2 |  |
| $\frac{14450}{14500}$ | 14550 | 2 | $\bigcirc$ | $\stackrel{\circ}{\circ}$ | 4 | ${ }^{3}$ | － | $\because$ | $\div$ | － | － | $\frac{0}{0}$ | － | 1 | 2 | 2 |  |
| 14550 | 14600 | 2 | 。 | － | $\stackrel{-}{4}$ | 3 | － | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | $\because$ | $\stackrel{1}{ }$ | 1 | 2 | 2 |  |
| 14600 | 14650 | 2 | ． | － | $\stackrel{1}{4}$ | 3 | － | － | － | － | － | － | $\stackrel{1}{ }$ | － | 2 | 2 |  |
| $\frac{14650}{14700}$ | 14700 | － | 4 | － | 4 | $\cdots$ | － | － | － | － | － | － | ． | 4 | 2 | 2 |  |
| 14700 | 14750 | $\stackrel{2}{2}$ | － | － | 4 | 3 |  |  |  |  |  | － | 1 | ． | $\stackrel{2}{2}$ | $\stackrel{2}{2}$ |  |
| 14800 |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  | $\div$ | 1 | 1 | 2 | 2 |  |
| 14850 | 14900 |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |



| 20100 | 20150 | － | －2 | 。 | － | 3 | 1 | － | － | 。 | 。 | 0 | ${ }^{3}$ | 。 | － | －5 |  |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 20150 | 20200 | 2 | 2 | 。 | － | ${ }^{3}$ | 1 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 3 | 。 | － | ${ }_{5}$ |  |
| 20200 | 20250 | －2 | － | － | － | 3 | － | － | － | － | － | － | 3 | 。 | 4 | 4 |  |
| 20250 | 20300 | －2 | 1 | 。 | － | 3 | 。 | 。 | 。 | － | 。 | － | － | 。 | 4 | 4 |  |
| 20300 | 20350 | 2 | 1 | 。 | 1 | 3 | 。 | 。 | － | － | － | － | ${ }^{-3}$ | 。 | 4 | 4 |  |
| 20350 | 20400 | － | － 1 | 。 | － | 3 | － | － | － | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | － 3 | 。 | 4 | 4 |  |
| 20400 | 20450 | 2 | 。 | － | ． | 3 | － | － | － | $\bigcirc$ | － | 0 | 3 | 。 | 4 | 4 |  |
| 20450 | 20500 | 2 | 。 | 。 | 1 | 3 | － | 。 | － | $\bigcirc$ | － | 0 | － 3 | 。 | 4 | 4 |  |
| 20500 | 20550 | 2 | － | 。 | － | ${ }^{3}$ | － | 。 | － | 。 | $\bigcirc$ | － | ${ }^{3}$ | 。 | 4 | 4 |  |
| 20550 | 20600 | － 2 | － 1 | 。 | ． 1 | ${ }^{3}$ | － | － | － | － | － | － | － | 2 | － 3 | 3 |  |
| 20600 | 20650 | ${ }^{-2}$ | － | － | － | ${ }^{3}$ | － | 。 | － | $\bigcirc$ | － | － | － | － | ${ }^{-3}$ | ${ }^{3}$ |  |
| 20650 | 20700 | －2 | － 1 | － | － | ${ }^{3}$ | － | － | － | － | － | － | － | － | 3 | 3 |  |
| 20700 | 20750 | .$^{2}$ | － | － | － | ${ }^{3}$ | － | － | － | － | $\bigcirc$ | － | － | － | 3 | － 3 |  |
| 20750 | 20800 | 2 | － | 。 | ． | 3 | 1 | － | 。 | － | 。 | － | ． | 2 | 4 | 4 |  |
| 20800 | 20850 | 2 | 1 | － | － | ${ }^{3}$ | － | － | － | － | 。 | － | － | 2 | ${ }^{-3}$ | ${ }^{-3}$ |  |
| 20850 | 20900 | 2 | 1 | － | － | ${ }^{-3}$ | － | － | － | － | － | － | － | 2 | ${ }^{3}$ | 3 |  |
| 20900 | 20950 | $-2$ | － | 。 | － | ${ }^{3}$ | － | － | 。 | 。 | － | － | － | 2 | ${ }^{-3}$ | ${ }^{3}$ |  |
| 20950 | 21000 | 2 | － 1 | － | － | ${ }^{3}$ | － | － | － | － | － | 。 | － | 2 | 3 | ${ }^{-3}$ |  |
| 21000 | 21050 | 2 | － | － | － | ${ }^{3}$ | － | － | 。 | 。 | － | － | － | 2 | ${ }^{3}$ | ${ }^{3}$ |  |
| 21050 | 21100 | 2 | 。 | 。 | － | 3 | － | 。 | 。 | － | 。 | 。 | 3 | 。 | 4 | 4 |  |
| 21100 | 21150 | 2 | － 1 | 。 | － | 3 | － | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | － | 。 | 4 | 4 |  |
| 21150 | 21200 | 2 | － | 。 | － | ${ }^{3}$ | － | － | 。 | $\bigcirc$ | 。 | 。 | 3 | 。 | 4 | 4 |  |
| 21200 | 21250 | 2 | 。 | 。 | － | ${ }^{3}$ | 。 | 。 | 。 | $\bigcirc$ | 。 | 。 | 3 | 。 | 4 | 4 |  |
| 21250 | 21300 | 2 | 。 | 。 | ． 1 | 3 | 。 | 。 | － | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | 。 | 3 | 。 | 4 | 4 |  |
| 21300 | 21350 | 2 | － | 。 | － | ${ }^{3}$ | － | 。 | － | － | － | 。 | － 3 | 。 | 4 | 4 |  |
| 21350 | 21400 | －2 | － | － | － | ${ }^{3}$ | － | － | － | － | － | － | 3 | 。 | 4 | 4 |  |
| 21400 | 21450 | －2 | － | 。 | － | 3 | － | － | － | 。 | 。 | 。 | － | 。 | 4 | 4 |  |
| 21450 | 21500 | － 2 | 1 | 。 | ． | 3 | 。 | 。 | 。 | － | 。 | 。 | ． 3 | 。 | 4 | 4 |  |
| 21500 | 21550 | － 2 | 2 | － | ${ }_{-}$ | 3 | $-1$ | － | － | $\bigcirc$ | － | － | 3 | － | － | － | Embankments up to 18.7 m on non identifiable geo constraint．Score skewed as a result of -3 access．Reduced to minor |
| 21550 | 21600 | 2 | 2 | － | － | 3 | － | 。 | － | － | － | $\bigcirc$ | ${ }^{3}$ | 。 | － | ． 5 | Embankments up to 18.7 m on non identifiable geo constraint．Score skewed as a result of -3 access．Reduced to minor |
| 21600 | 21650 | － 2 | 2 | － | － | 3 | － | － | － | $\bigcirc$ | － | $\bigcirc$ | ${ }^{3}$ | 。 | － | ． 5 |  |
| 21650 | 21700 | －2 | $-$ | $\bigcirc$ | － | 3 | $\stackrel{-1}{ }$ | － | 。 | － | － | $\bigcirc$ | 3 | － | － | ． 5 | Embankments up to 18.7 m on non identifiable geo constraint．Score skewed as a fesult of -3 access．Reduced to minor |
| 21700 | 21750 | 2 | － | $\bigcirc$ | 4 | 3 | － | － | － | $\bigcirc$ | － | 0 | ${ }^{3}$ | 。 | － | ． 5 | Embankments up to 18.7 m on non identifiable geo constraint．Score skewed as a result of -3 access．Reduced to minor |
| 21750 | 21800 | －2 | 2 | 。 | － | － 3 | － | － | 。 | － | － | 0 | － | 。 | ． | ． 5 | Embankments up to 18.7 m on non identifiable geo constraint．Score skewed as a result of -3 access．Reduced to minor |
| 21800 | 21850 | 2 | － | － | － | 3 | $-1$ | 0 | 。 | － | － | － | － 1 | －2 | － | ． 5 |  |
| 21850 | 21900 | $-2$ | － | 。 | － | 3 | － | － | － | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | 0 | ． | 2 | － | ． |  |
| 21900 | 21950 | 2 | 2 | 。 | ${ }_{-1}$ | ${ }^{3}$ | $\stackrel{1}{ }$ | 0 | － | 。 | － | － | － | 2 | 5 | 5 |  |
| 21950 | 22000 | 2 | － | － | － | 3 | － | 。 | 。 | － | － | 。 | － | 2 | ． | －5 |  |
| 22000 | 22050 | 2 | － | － | － | ${ }^{3}$ | $-1$ | － | － | 。 | － | － | － | 2 | s | － |  |
| 22050 | 22100 | －2 | － | $\bigcirc$ | － | 3 | － | － | 。 | 。 | 。 | 0 | －3 | 。 | － | ． 5 |  |
| 22100 | 22150 | － | － | － | － | 3 | － | － | 。 | 。 | － | 。 | －3 | 。 | － | ． 5 | Embankments up to 18.7 m on non identifiable geo constraint．Score skewed as a result of -3 |
| 22150 | 22200 | － 2 | － | － | － | 3 | ${ }^{-1}$ | 。 | － | － | － | 。 | 3 | 。 | － | 5 | Embankments up to 18.7 m on non identifiable geo constraint．Score skewed as a result of -3 access．Reduced to minor |
| 22200 | 22250 | 2 | － | 。 | ${ }_{-1}$ | 3 | － | － | 。 | 。 | 。 | $\bigcirc$ | ${ }^{3}$ | 0 | － | ． 5 | Embankments up to 18.7 m on non identifiable geo constraint．Score skewed as a result of－3 access．Reduced to minor |
| 22250 | 22300 | 2 | 2 | 。 | ${ }_{-1}$ | 3 | ${ }_{-1}$ | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | ${ }^{3}$ | 。 | － | s | Embankments up to 18.7 m on non identifiable geo constraint．Score skewed as a result of -3 access．Reduced to minor |
| 22300 | 22350 | － 2 | 2 | 。 | － | ${ }^{3}$ | 2 | － | － | 。 | － | 。 | 3 | 。 | 7 | －7 |  |
| 22350 | 22400 | 2 | 2 | 。 | ${ }_{-1}$ | ${ }^{3}$ | 2 | 。 | － | 。 | 。 | 。 | ${ }^{3}$ | 。 | $\rightarrow$ | $\rightarrow$ |  |
| 22400 | 22450 | － 2 | － | $\bigcirc$ | － | － | 2 | － | － | － | － | 0 | ${ }^{3}$ | 。 | $\rightarrow$ | 7 |  |
| 22450 | 22500 | 2 | － | $\bigcirc$ | － | 3 | $\pm$ | － | 。 | － | 。 | $\bigcirc$ | － 3 | 。 | － | － 5 | Embankments up to 18.6 m on non－identifiable geo constraint．Minor geo impact．Score skewed <br> by -3 access．Reduced to minor |
| 22500 | 22550 | － | － | － | － | － | ${ }^{-1}$ | － | 。 | － | － | － | ${ }^{3}$ | 。 | ． | －5 | Embankments up to 18.6 m on non－identifiable geo constraint．Minor geo impact．Score skewe by -3 access．Reduced to minor |
| 22550 | 22600 | 2 | － | $\bigcirc$ | － 1 | 3 | － | － | － | $\bigcirc$ | － | 0 | ${ }^{3}$ | 。 | － | ． 5 | Embankments up to 18.6 m on non－identifiable geo constraint．Minor geo impact．Score skewed by－ 3 access．Reduced to minor |
| 22600 | 22650 | － | － | － | － | 3 | ${ }_{-}$ | － | 。 | － | － | 0 | ． 3 | 。 | － | ． 5 | Embankments up to 18.6 m on non－identifiable geo constraint．Minor geo impact．Score skewed <br> by -3 access．Reduced to min |
| 22650 | 22700 | $-2$ | 2 | 。 | $\stackrel{-}{1}$ | 3 | － | － | 。 | － | 。 | － | － 3 | 。 | － | － |  |
| 22700 | 22750 | $\because$ | － | － | － | 3 | － | － | － | $\bigcirc$ | － | － | 3 | 。 | 4 | 4 |  |
| 22750 | 22800 | 2 | ， | 。 | － | 3 | － | － | － | 。 | － | 。 | ${ }^{-3}$ | 。 | 4 | 4 |  |
| 22800 | 22850 | － 2 | $\bigcirc$ | 。 | ${ }_{-1}$ | 3 | 0 | － | 。 | － | － | 0 | － | 。 | 4 | 4 |  |
| 22850 | 22900 | － | ． | 。 | － | ${ }^{-3}$ | 2 | 。 | － | － | $\bigcirc$ | 0 | 3 | 。 | － | － | Cuting 6 m troust poememisly |
| 22900 | 22950 | 2 | － | $\bigcirc$ | － | 3 | 0 | $\bigcirc$ | 。 | － | － | 0 | ${ }^{3}$ | － | 4 | 4 | ， |
| 22950 | 23000 | 2 | 1 | － | ． | ${ }^{3}$ | － | － | － | － | － | 。 | ${ }^{3}$ | 。 | 4 | 4 |  |
| 23000 | 23050 | －2 | － | － | － | 3 | － | － | 。 | － | 。 | 。 | － | － | 4 | 4 |  |
| 23050 | 23100 | －2 | － | － | － | ${ }^{3}$ | － | － | 。 | 。 | － | 。 | － | 。 | 4 | 4 |  |
| 23100 | 23150 |  | ． | 。 | － 1 | 3 | $\bigcirc$ | － | 。 | － | 。 | 。 | － | 。 | 4 | 4 |  |
| 23150 | 23200 | 2 | － | 。 | ． 1 | 3 | 0 | 。 | 。 | － | － | 。 | －3 | 。 | 4 | 4 |  |
| 23200 | 23250 | ， | 。 | － | － | － | － | 。 | 。 | － | 。 | 0 | 3 | $\bigcirc$ | 4 | 4 |  |
| 23250 | 23300 | 2 | － | $\bigcirc$ | ． 1 | 3 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | － | 。 | 0 | 3 | － | 4 | 4 |  |
| 23300 | 23350 |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
| 23350 | 23400 |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |

+ Structures Score + Flooding Score (Average of $L, M$ and
N ) +Utilities score + Constructability Score (Minimum value
Then if total < or equal to -9 then should be coloured red because this represents possibility of 3 reds or 4 ambers
If total is between -6 and -8 should be coloured amber If total is between -6 and -8 should be coloured amb
since this could represent 2 recd
If total is between -3 and -5 sho


| 750 | 800 |  | 3 |  |  | 3 | $\therefore$ | － | － | － | － | － | 3 | 。 | 7 | ， | $\qquad$ |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 800 | 850 |  | ． | 2－ | － | 3 | 2 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | ， | 。 | ， | ． | Alignment length scoring skewed by one short alignment out of 4 Bendiness dictated by high impact areas－ 1020 m curves could be increased． High pressure pas main crosses alised dowwards． Embankments $>19 \mathrm{~m}$ on unidentified materi Level difference due to slopes of existing topography． |
| 850 | 900 | －2 | 3 | 2 | － | 3 | 2 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 3 | 。 | ， | ， | Alignment length scoring skewed by one short alignment out of 4 Bendiness dictated by high impact areas－ 1020 m curves could be increased． High pressure gas score could be revised downwards． Embankments $>19 \mathrm{~m}$ on unidentified materia Level difference due to slopes of existing topography． |
| 900 | 950 |  | 2 | 2 | － | ． | ． | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 3 | 。 | ． | ． | Alignment length scaring skewed by one short alignment out of 4 Bendiness dictated by high impact areas－ 1020 m curves could be increased Embanssure gas main crosses alignment． Level difference due to slopes of existing topography． |
| 950 | 1000 |  | 2 | 2 | ． | ． | － | 。 | 。 | 。 | 。 | 2 |  | 。 | － | － | Alignment length scoring skewed by one short alignment out of 4 <br> Bendiness dictated by high impact areas－ 1020 m curves could be increased <br> Construction access score could be revised downwards． <br> High pressure gas main crosses alignment． <br> Level difference due to slopes of existing topography． |
| 1000 | 1050 | 2 | 2 | 2 | ． | ． | － | ． | － | 。 | － | － | 3 | 。 | $\because$ | ． | Alignment length scoring skewed by one short alignment out of 4 <br> Bendiness dictated by high impact areas－ 1020 m curves could be increase Construction access sco Emhankments $>19 \mathrm{~m}$ on unidentified materal． Level difference due to slopes of existing topography． |
| 1050 | 1100 | 2 | 4 | 2 | 4 | 3 | － | － | － | － | － | － | 3 | － | 5 | － |  |
| 1100 | $\begin{array}{\|l\|} \hline 1150 \\ \hline 1200 \\ \hline \end{array}$ | 2 | 1 | ${ }_{2}$ | $\stackrel{1}{4}$ | ${ }^{3}$ | $\because$ | － | － | － | － | $\div$ | 3 | ： | $\stackrel{5}{5}$ | s |  |
| 1200 | 1250 | 2 | － | 2 | － | 3 | － | － | － | － | － | $\bigcirc$ | 3 | 。 | ${ }^{5}$ | s |  |
| 1250 | 1300 | 2 | － | 2 | $\cdots$ | 3 | － | － | － | － | － | － | 3 |  | 5 | ． |  |
| 1300 | 1350 | 2 | － | 2 | $\pm$ | 3 | － | － | － | － | － | － | 3 | 。 | 5 | S |  |
| 1350 | 1400 | $=$ | － | 2 | － | 3 | － | － | － | － | － | － | 3 | － | s | s |  |
| 1400 | 1450 | ： | － | 2 | － | 3 | － | $\bigcirc$ | － | － | － | － | 3 | 。 | 5 | － |  |
| ${ }^{1450}$ | ${ }^{1500}$ | 2 | 1 | 2 | － | 3 | － | － | － | － | － | － | 3 | － | － | s | Alignment length scoring skewed by one short alignment out of 4 ． Bendiness dictated by high impact areas -1020 m curves could be increased． Construction access score could be revised downwards． |
| 1500 | 1550 | 2 | 1 | 2 | ． | 3 | ． | － | 。 | 。 | ． | ． | 3 | 。 | － | ． | Alignment length scoring skewed by one short alignment out of 4 ． Bendiness dictated by high impact areas -1020 m curves could be increased Construction access score could be revised downwards． |
| 1550 | ${ }_{1600}^{1650}$ | 2 | ． | 2 | － | － | ． | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | 3 | 。 | － | － | Aligment lenght soring seewed by one short alignenen out of 4. Bendiness dictated by high impact areas－ 1020 m curves could be increased Construction acess <br>  |
| 1600 | 1650 | ${ }_{-}$ | 1 | 2 | － | ${ }^{3}$ | $\div$ | $\div$ | $\div$ | $\div$ | $\div$ | $\div$ | 3 | － | $\stackrel{5}{5}$ | $\stackrel{5}{5}$ |  |
| 1700 | 1750 | $\sim$ | 1 | 2 | $\pm$ | 3 | － | － | $\bigcirc$ | － | $\bigcirc$ | － | 3 | 。 | $\checkmark$ | － |  |
| 1750 | 1800 | 2 | 1 | 2 | $\pm$ | 3 | － | － | － | － | － | － | 3 | － | 5 | S |  |
| 1800 | 1850 | ， | 1 | － | － | ${ }^{3}$ | $\bigcirc$ | － | － | － | － | 。 | 3 | － | － | － |  |
| 1850 | 1900 | － | 1 | 2 | 4 | ${ }^{3}$ | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | 3 | － | － | － |  |
| 1900 | 1950 | ： 2 | 1 | $\stackrel{2}{2}$ | － | ${ }^{3}$ | \％ | $\div$ | $\div$ | $\because$ | $\div$ | $\because$ | ${ }^{3}$ | － | － | ${ }^{5}$ |  |
| 2000 | 2050 | 2 | 1 | 2 | － | 3 | － |  | － | 。 | － | － | 3 | 。 | － | － |  |
| 2050 | 2100 | 2 | 4 | 2 | $\pm$ | 3 | － | － | － | － | $\bigcirc$ | － | 3 | 。 | － | s |  |
| ${ }^{2100}$ | ${ }^{2150}$ | 2 | ． | 2 | － | 3 | － | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 3 | 。 | － | ． | Alignment length scoring skewed by one short alignment out of 4 ． Bendiness dictated by high impact areas－ 1020 m curves could be increased． Construction access score could be revised downwards． |
| ${ }^{2150}$ | ${ }^{2200}$ |  | ． | ． | － | 3 | ． | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | ． | 。 | － | $s$ | Alignment length scoring skewed by one short alignment out of 4 ． Bendiness dictated by high impact areas -1020 m curves could be increased． Construction access score could be revised downwards． |
| ${ }^{2200}$ | ${ }^{2250}$ |  | ． | 2 | － | 3 | ． | 。 | 。 | 。 | 。 | － |  | 。 | － | $s$ | Alignment length scoring skewed by one short alignment out of 4 ． Bendiness dictated by high impact areas -1020 m curves could be increased． Construction access score could be revised downwards． |
| 2300 | 2350 | 2 | － | 2 | 1 | 3 | 1 | － | － | － | － | － | 3 | － | － | ． | Alignment length scoring skewed by one short alignment out of 4 ． Bendiness dictated by high impact areas -1020 m curves could be increased． Construction access score could be revised downwards． |
| ${ }^{2300}$ | 2400 |  | － | 2 | － | 3 | － | 。 | 。 | － | － | － | 3 | 。 | － | 5 | Alignment length scoring skewed by one short alignment out of 4 ． Bendiness dictated by high impact areas -1020 m curves could be increased． Construction access score could be revised downwards． |
| 2350 | 2400 | 2 | ． | 2 | － | ， | 4 | － | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | 3 | － | － | s | Alignment length scoring skewed by one short alignment out of 4 ． Bendiness dictated by high impact areas－ 1020 m curves could be increased Construction access score could be revised downwards． |
| 2400 | 2450 | 2 | 4 | 2 | $\pm$ | 3 | － | － | － | － | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | 3 | － | － | s |  |
| 2450 | 2500 | $\stackrel{2}{2}$ | 1 | $\stackrel{2}{2}$ | $\stackrel{-1}{4}$ | ${ }^{-3}$ | $\div$ | － | － | － | $\div$ | － | 3 | － | $\stackrel{5}{5}$ | $\stackrel{5}{5}$ |  |
| 2550 | 2600 | － | 1 | 2 | － | ${ }^{3}$ | $\bigcirc$ | $\div$ | $\div$ | $\div$ | $\div$ | $\div$ | 3 | $\bigcirc$ | ${ }_{-}$ | － |  |
| 2600 | 2650 | 2 | － | 2 | － | 3 | 。 | － | 。 | 。 | － | － | 3 | 。 | － | 5 |  |
| 2650 | 2700 | 2 | － | 2 | － | ${ }^{3}$ | 。 | － | － | － | － | － | 3 | 。 | － | ． |  |
| 2700 | 2750 | 2 | 1 | 2 | － | 3 | － | － | － | － | － | － | 3 | 。 | 5 | － |  |
| ${ }^{22750}$ | ${ }^{2800}$ | 2 | ． | 2 | － | 3 | － | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | ． | 。 | － | ． | Alignment length scoring skewed by one short alignment out of 4 <br> Bendiness dictated by high impact areas－ 1020 m curves could be incres Construction access scon could be revised downwards． |
| 2800 | 2850 |  |  |  |  | 3 |  | ． | ． | ． |  | ． | 3 | 。 | $\therefore$ |  | Alignment length scoring skewed by one short alignment out of 4 ． Bendiness dictated by high impact areas -1020 m curves could be increased． Construction access score could be revised downwards． |
| $\frac{2850}{2900}$ | 2900 | 2 | 1 | 2 | 1 | 3 | $\bigcirc$ | － | $\div$ | $\div$ | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | ， | $\bigcirc$ | － | 5 |  |
| 2900 | 2950 | 2 | 1 | ${ }_{-2}$ | － | ${ }^{-3}$ | － | ： | － | ： | ： | $\because$ | ${ }^{3}$ | － | － 5 | $\stackrel{5}{5}$ |  |
| 3000 | 3050 | 2 | － | 2 | 4 | 3 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | $\bigcirc$ | － | 3 | － | $\stackrel{5}{5}$ | － |  |
| 3050 | 3100 | 2 | － | 2 | 4 | 3 | － | － | － | － | － | － | 3 | － | － | ${ }^{5}$ |  |
| 3100 | 3150 | 2 | 1 | 2 | 4 | 3 | － | － | － | － | － | － | 3 | － | － | S |  |
| 33150 | 3200 | 2 | 4 | 2 | 1 | ${ }^{3}$ | $\div$ | $\div$ | $\bigcirc$ | $\div$ | $\div$ | － | 3 | － | － | －s |  |
| 3250 |  | 2 | 1 | 2 | － | ${ }^{3}$ | $\div$ | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | $\div$ | $\div$ | $\div$ | 3 | － | ${ }_{5}$ | ${ }^{-5}$ |  |
| 3300 | 3350 | 2 | 1 | 2 | － | 3 | － | － | － | － | － | － | 3 | 。 | S | s |  |
| 3350 | 3400 | 2 | － | 2 | － | ${ }^{3}$ | － | － | － | － | － | － | 3 | 。 | S | s |  |
| 3400 | 3450 | 2 | 1 | $=$ | $\pm$ | 3 | 。 | － | － | － | － | － | 3 | － | 5 | ${ }^{5}$ |  |
| ${ }^{3450}$ | ${ }^{3500}$ | 2 | 2 | ， | － | － | ． | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 3 | 。 | ． | ． | Aligment length soring seewe by y one shot tilignnent out of 4. <br>  Rock cuttings $>19 \mathrm{~m}$ <br> Level difference due to slopes of existing topography． |
| 33500 | ${ }^{3550}$ | 2 | 2 | 2 | － | 3 | ． | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 3 | 。 | ． |  | Alignment length scoring skewed by one short alignment out of 4 Bendiness dictated by high impact areas -1020 m curves could be increased． Construction access score could be revised downwards． Level difference due to slopes of existing topography． |
| ${ }^{3550}$ | ${ }^{3600}$ |  | 2 | 2 | － | ． |  | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 3 | － | ， |  | Alignment length scoring skewed by one short alignment out of 4 Bendiness dictated by high impact areas－ 1020 m curves could be increased Rock cuttings $>19 \mathrm{~m}$ ． Level difference due to slopes of existing topography． |
|  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  <br> Rock cuttings $>19 \mathrm{~m}$ Level difference <br> her ciflerence due to slopes of existing topography． |
| 3650 | 3700 |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  | Alignment length scoring skewed by one short alignment out of 4 ess dictated by high impact areas－ 1020 m curves could be increased Construction access sc <br> Level difference due to slopes of existing topography． |



| 5500 | 15550 |  | 3 | 2 | $\pm$ | 3 | － | － | － | － | － | － | 3 | 。 | ． |  |  and benceresed Emmenments Level aifference due to slopes of existing topography． |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 5550 | 5600 | 2 | 2 | 2 | $\pm$ | 3 | 。 | － | $\bigcirc$ | － | － | － | 3 | 。 | － | s |  |
| 5600 | 5650 | 2 | 4 | 2 | 1 | 3 | － | － | － | － | － | － | 3 | － | － | s |  |
| 5650 | 5700 | 2 |  | 2 | $\therefore$ | 3 | － | － | － | － | － | － | 3 | 。 | 5 | s |  |
| 5700 | 5750 | 2 |  | 2 | － | 3 | － | － | － | － | 。 | 。 | ． | 。 | － |  | Alignment length scoring skewed by one short alignment out of 4 ． Bendiness dictated by high impact areas -1020 m curves could be increased． Construction access score could be revised downwards． Level difference due to slopes of existing topography． |
| 5750 | 5800 | 2 | 2 | 2 | － | 3 | 1 | 。 | 。 | 。 | ． | 。 | ． | 。 | ． | 5 |  |
| 5800 | 5850 | － | 2 | 2 | － | 3 | 1 | ． | － | － | ． | 。 | ． | 。 | ． | 5 | Aligment length soring seewe by y one short alignnent out of 4 <br>  Level difference due to tospepses of exsiting topogspopy． |
| 5850 | 5900 | $-$ | 2 | 2 | － | 3 | $\pm$ | － | － | － | ． | ． | 3 | 。 | － | － | $t$ alignment out of 4 ． Bendiness dictated by figh impatt aess－1020 m curves could be increased． Level difference due to slopes of existing topography． |
| 5900 | 5950 | 2 | 2 | ， | ， | 3 | ． | － | － | － | 。 | － | 3 | 。 | － | ， | alignenen out of 4 ． <br>  Eevel difference due to tospese of exsistrg topograppy． |
| 5950 | 6000 | 2 | － | 2 | － | 3 | － | － | － | － | － | － | 3 | － | － | s |  |
| 6000 | 6050 | 2 | 1 | 2 | $\pm$ | 3 | $\bigcirc$ | － | － | $\bigcirc$ | － | － | ， | － | － | $\stackrel{s}{5}$ |  |
| 6100 | 6150 | －2 | $\stackrel{1}{4}$ | 2 | － | 3 | $\div$ | $\div$ | $\div$ | $\div$ | $\div$ | － | 3 | $\bigcirc$ | － | $\cdots$ |  |
| 6150 | 6200 | ， | 1 | － | － | 3 | $\bigcirc$ | － | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | $\because$ | $\bigcirc$ | 3 | $\bigcirc$ | 5 | S |  |
| $6_{6200}^{6250}$ | ${ }_{6300}^{6250}$ | 2 | － | 2 | － | 3 | － | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 3 | 。 | － | － |  |
| 6250 | 6300 | 2 | 2 | 2 | $-$ | 3 | － | － | 。 | 。 | 。 | － | 3 | － | ． | － |  |
| 6300 | 6350 | 2－ | 2 | 2 | － | 3 | 2 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 3 | 。 | ， | － | Alignment length scoring skewed by one short alignment out of 4 ． <br> Bendiness dictated by high impact areas－ 1020 m curves could be increased． <br> Construction access score could be revised downwards． <br> Level difference due to slopes of existing topography． |
| 6350 | 6400 | － | 3 | 2 | － | 3 | 2 | － | － | － | $\bigcirc$ | 。 | 3 | 。 | － | ， | Alignment length scoring skewed by one short alignment out of 4 ． Bendiness dictated by high impact areas -1020 m curves could be increased． Construction access score could be revised downwards． Level difference due to slopes of existing topography． |
| 6400 | 6450 | － | －3 | 2 | － | 3 | ． | 。 | $\bigcirc$ | － | － | － | 3 | 。 | $\cdot$ |  | Alignment length scoring skewed by one short alignment out of 4 ． <br> Bendiness dictated by high impact areas -1020 m curves could be increased． <br> Construction access score could be revised downwards． <br> Level difference due to slopes of existing topography． |
| 6450 | 6500 | 2 | 3 | 2 | － | ． 3 | 2 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 3 | 。 | ， |  | Alignment length scoring skewed by one short alignment out of 4 Bendiness dictated by high impact areas -1020 m curves could be increased． Construction access score could be revised downwards． Level difference due to slopes of existing topography． |
| 6500 | 6550 | 2－2 | 3 | 2 | － | 3 | 2 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | ， | 。 | ， |  | ane length scoring skewed by one short alignment out af <br> Bendiness dictated by high impact areas -1020 m curves could be increased． Construction access score could be revised downwards． Embankments $>19 \mathrm{~m} \&>39 \mathrm{~m}$ on unidentified material $\&$ rock Level difference due to slopes of existing topography． |
| ${ }^{6550}$ | ${ }^{6600}$ | 2 | 3 | 2 | － | 3 | 2 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | ， | 。 | ， | ， | Alignment length scoring skewed by one short alignment out of 4 ． Bendiness dictated by high impact areas -1020 m curves could be increased． Construction access score could be revised downwards． Level difference due to slopes of existing topography． |
| ${ }^{6600}$ | ${ }^{6650}$ | 2 | 3 | 2 | － | 3 | 2 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 3 | 。 | ， |  | Alignment length scoring skewed by one short alignment out of 4 ． <br> Bendiness dictated by high impact areas -1020 m curves could be increased． Construction access score could be revised downwards． Level difference due to slopes of existing topography． |
| ${ }^{6650}$ | ${ }^{6700}$ |  | ． | 2 | － | ． | 2 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | ， | 。 | ， |  | Alignment length scoring skewed by one short alignment out of 4 ． <br> Bendiness dictated by high impact areas -1020 m curves could be increased． Construction access score could be revised downwards． Embankments $>19 \mathrm{~m} \&>39 \mathrm{~m}$ on unidentified material $\&$ rock Level difference due to slopes of existing topography． |
| 6700 | 6750 | － | 3 | 2 | $\pm$ | 3 | 3 | － | － | － | － | 。 | 3 | 。 | － | $\checkmark$ | Alignment length scoring skewed by one short alignment out of 4 ． Bendiness dictated by high impact areas－ 1020 m curves could be increased Embankments $>19 \mathrm{~m} \&>39 \mathrm{~m}$ on unidentified material $\&$ rock． Level difference due to slopes of existing topography． |
| ${ }^{6750}$ | ${ }^{6800}$ | 2 | ． | 2 | $\pm$ | 3 | 3 | 。 | 。 | 。 | － | 。 | ． | 。 | － | － | Alignment length scoring skewed by one short alignment out of 4 ． <br> Bendiness dictated by high impact areas -1020 m curves could be increased． <br> Construction access score could be revised downwards． Embankments $>19 \mathrm{~m} \&>39 \mathrm{~m}$ on unidentified material $\&$ rock． <br> Level difference due to slopes of existing topography． |
| 6800 | 6850 | － | 3 | 2 | － | 3 | 3 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 3 | 。 | ${ }^{3}$ | － | Alignment length scoring skewed by one short alignment out of 4 ． Bendiness dictated by high impact areas -1020 m curves could be increased． Construction access score could be revised downwards． Level difference due to slopes of existing topography． |
| 6850 | 6900 | －2 | 3 | 2 | － | －3 | －3 | － | 。 | 。 | － | 。 | 3 | 。 | － | － | Alignment length scoring skewed by one short alignment out of 4 ． <br> Bendiness dictated by high impact areas -1020 m curves could be increased． <br> Construction access score could be revised downwards． <br> Level difference due to slopes of existing topography． |
| 6900 | 6950 | － | 3 | 2 | － | 3 | ． | － | － | － | $\bigcirc$ | － | 3 | 。 | － | － | Alignment length scoring skewed by one short alignment out of 4 ． Bendiness dictated by high impact areas－ 1020 m curves could be increased． Construction access score could be revised downwards． Embankments $>19 \mathrm{~m} \&>39 \mathrm{~m}$ on Lunidentified material \＆rock Level difference due to slopes of existing topography． |
| ${ }^{6950}$ | 7000 | 2 | 3 | 2 | － | 3 | ． | ． | － | ． | 。 | 。 | 3 | 。 | － | － | Alignment length scoring skewed by one short alignment out of 4 <br> Bendiness dictated by high impact areas -1020 m curves could be increased． Construction access score could be revised downwards． Level difference due to slopes of existing topography． |
| $7^{7000}$ | ${ }^{7050}$ |  |  |  |  | ． | 3 | 。 |  | 。 | ． | 。 | 3 | 。 | － |  | Alignment length scoring skewed by one short alignment out of 4 Bendiness dictated by high impact areas -1020 m curves could be increased． Construction access score could be revised downwards． Embankments $>19 \mathrm{~m}$ \＆$>39 \mathrm{~m}$ on unidentified material $\&$ rock Level difference due to slopes of existing topography． |
| 7050 | 7100 |  |  |  |  | 3 | 3 | $\bigcirc$ |  | － |  | 。 | 3 | 。 | － |  | Alignment length scoring skewed by one short alignment out of 4 ． Bendiness dictated by high impact areas -1020 m curves could be increased． Construction access score could be revised downwards． Level difference due to slopes of existing topography． |
| 7100 | 7150 |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  | Alignment length scoring skewed by one short alignment out of 4 ． <br> Bendiness dictated by high impact areas -1020 m curves could be increased． Construction access score could be revised downwards． Level difference due to slopes of existing topography． |





| 15050 | 15100 |  |  |  |  |  |  | － | 。 | － | － | － |  | 。 | 7 |  | Alignment length scoring skewed by one short alignment out of 4. Bendiness dictated by high impater areas -1020 m curves could be increased． Construction accesss scor Cuttings $>19 \mathrm{~m}$ through unidentified material． <br>  |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 15100 | 15150 |  |  | 2 |  | 3 | 2 | ． | ． | ． | ． | ． |  | 。 | － |  | Alignment length scoring skewed Bendiness dictated by high impact areas－1020m curves could be increased． Cuttings $>19 \mathrm{~m}$ through unidentified material． Level difference due to slopes of existing topography． |
| 15150 | 15200 |  | S | 2 |  | 3 | 2 | ． | 。 | ． | ． | 。 | 3 | 。 | － |  | Alignment length scoring skewed by one short alignment out of 4 ． Bentiness dictated by high impact areas－ 1020 m curves could be increased． Construction access score could be revised downwards Level difference due to slopes of existing top Level difference due to slopes of existing topography． |
| 15200 | 15250 |  | 3 | 2 | － | 3 | 2 | ． | ． | ． | ． | ． | ， | 。 | ， | ， |  |
| 15250 | 15300 |  | 3 | 2 | － | 3 | 2 | ． | ． | － | ． | 。 | ， | 。 | － | ， | Alignment length scoring skewed by one short alignment out of 4 ． Bendiness dictated by high impact areas－ 1020 m curves Construction access score could be revised downwards． Cuttings $>19 \mathrm{~m}$ through unidentified material． Level difference due to slopes of existing topography． |
| 15300 | 15350 |  | 3 | 2 | － | 3 | 2 | ． | － | － | ． | 。 |  | 。 | ， | \％ | Alignment length scoring skewed by one short alignment out of 4 Bendiness dictated by high impact areas－ 1020 m curves could be increased． Construction access score could be revised downwards． Level difference due to slopes of existing topography |
| 15350 | 15400 |  |  | － |  | ． | － | 。 | 。 | 。 | ． | 。 |  | 。 | ． |  | Aignment lengt scoring Bendiness dictated by high impact areas－ 1020 m curves could be increased． Cuttings $>19 \mathrm{~m}$ through unidentified material Level difference due to slopes of existing topography． |
| 15400 | 15450 |  | 3 | 2 |  | 3 | 2 | ． | 。 | － | － | 。 |  | 。 | ， | \％ | Alignment length scoring skewed by one short alignment out of 4 Construction aceess high impact areas－ 1020 m curves Cuttings $>19 \mathrm{~m}$ through unidentified material． Level difference due to slopes of existing topography． |
| 15450 | 15500 |  |  | 2 |  | 3 | － | ． | ． | ． | ． | ． |  | 。 | ， |  | Aignment length storing Bendiness dictated by high impact areas－ 1020 m curves could be increased． Cuttings $>19 \mathrm{~m}$ through unidentified material． Level difference due to slopes of existing topography． |
| ${ }^{15500}$ | ${ }^{15550}$ |  | 3 | 2 | － | 3 | 2 | ． | 。 | ． | ． | 。 | S | 。 | － |  |  |
| 15550 | 15600 |  | 3 | 2 | － | ． | 2 | ． | 。 | ． | ． | ． | － | 。 | ． |  | Alignment length scoring skewed by one short alignment out of 4 Bendiness dictated by high impact areas－ 1020 m curves could be increased． Cuttings $>19 \mathrm{~m}$ through unidentified mater downwards． Level difference due to slopes of existing topography． |
| ${ }^{15600}$ | ${ }^{15650}$ | 2 | 3 | 2 | － | 3 | 2 | － | 。 | 。 | ． | 。 |  | ． | ， |  | Alignment length scoring skewed by one short alignment out of 4 ． Bendiness dictated by high impact areas－ 1020 m curves could be increased． Construction access score could be revised downwards． Cuttings $>19 \mathrm{~m}$ through unidentified material． Level difference due to slopes of existing topography． |
| 15650 | 15700 | － | 3 | 2 | － | 3 | 2 | ． | 。 | － | － | － | ． | 。 | ． |  | Alignment length scoring skewed by one short alignment out of 4 Bendiness dictated by high impact areas－ 1020 m curves could be increased． Cuttings $>19 \mathrm{l}$ ans score could be revised downwards． Level difference due to slopes of existing due to slopes of existing topography， |
| 15700 | 15750 |  | 3 | 2 | － | ． | － | ． | ． | ． | ． | － |  | 。 | ． |  | Alignment length scoring skewed by one short alignment out of 4 ． Bendiness dictated by high impact areas -1020 m curves could be increased． Construction access score could be revised downwards． Cuttings $>19 \mathrm{~m}$ through unidentified material Level difference due to slopes of existing topography． |
| 15750 | 15800 | － | ． | 2 | － | 3 | 2 | ． | － | － | － | ． | － | 。 | － | ， | Alignment length scoring skewed by one short alignment out of 4 Bendiness dictated by high impact areas－ 1020 m curves could be increased． Construction access score could be revised downwards． Level difference due to slopes of existing topography． |
| ${ }^{15800}$ | ${ }^{15850}$ |  | 3 | 2 | － | ． | 2 | － | 。 | 。 | 。 | 。 |  | 。 | $\rightarrow$ |  | Alignment length scoring skewed by one Bendiness dictated by high impact areas－ 1020 m curves could be increased． Construction access score could be revised downwards． Cuttings $>19 \mathrm{~m}$ through unidentified material Level difference due to slopes of existing topography． |
| 15850 | 15900 | － | 3 | 2 | － | 3 | 2 | ． | ． | － | ． | ． | － 3 | ． | ， | ， | Alignment length scoring skewed by one short alignment out of 4 ． Bendiness dictated by high impact areas－1020m curves could be increased Construction access score could be revised downwards． Level difference due to slopes of existing topography． |
| 15900 | ${ }^{15950}$ | － | 2 |  |  | ． |  | － | $\bigcirc$ | － | － | ． |  | － | － | － | Alignment length scoring skewed by one short alignment out of 4 Bendiness dictated by high impact areas－ 1020 m curves could be increased． Construction access score could be revised downwards． Cuttings $>19 \mathrm{~m}$ through unidentified material． Level difference due to slopes of existing topography． |
| 15950 | 16000 | 2 | － | 2 | ＋ | 3 | － | － | － | － | － | － | ． | 。 | － | $\therefore$ |  |
| 16000 | 16050 | 2 | ． | $\stackrel{2}{2}$ | － | 3 | $\div$ | － | － | $\bigcirc$ | － | $\bigcirc$ | － | 。 | $\stackrel{5}{5}$ | s |  |
| 16100 | 16150 | 2 | － | 2 | 1 | 3 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | $\bigcirc$ | － | － |  | － |  | － |  |
| 16150 | 16200 | 2 | 1 | 2 | － | 3 | － | － | － | － | $\bigcirc$ | － | $\cdots$ | 。 | s | S |  |
| 16200 | ${ }^{16250}$ |  |  | 2 |  | 3 |  | 。 | 。 | － | 。 | 。 | － | 。 | － |  | Alignment length scoring skewed by one short alignment out of 4 ． Bendiness dictated by high impact areas－ 1020 m curves could be increased． Construction access score could be revised downwards． <br> 6． |
| 16250 | 16300 |  | 2 | 2 | － | 3 | 2 | 2 | 。 | 。 | ． | 。 |  | ． | ． |  | Alignment length scoring skew Bendiness dictated by high impact areas－ 1020 m curves could be increased． Structure required－clearance $>20 \mathrm{~m}$ and span Embankments $>10 \mathrm{~m}$ on compressible soils． <br> Level difference due to slopes of existing topography． |
| 16300 | 16350 |  | 2 | 2 |  | 3 | ． | 2 | ． | ． | ． | ． | ． | 2． | － |  | Algnment length scoring skewed by one short alignment out of 4 ． Bendiness dictated by high impact areas－ 1020 m curves could be increased Disruption assumed due to proximity to insch local access roads． Structure required－clearance $>20$ mand span $>65 \mathrm{~m}$ ． Embankments $>10 \mathrm{~m}$ on compressible soils． Level difference due to slopes of existing topography． |
| 16350 | 16400 |  | 3 | 2 | － | 3 | － | 2 | － | － | ． | 。 | ＋ | ${ }_{2}$ | 7 |  | Alignment length scoring skewed by one short alignment out of 4 ． Bendiness dictated by high impact areas -1020 m curves could be increased Disruption assumed due to proximity to Insch local access roads． Embankmeqnis $>10 \mathrm{~m}$ and C ． 20 mand span $>65 \mathrm{~m}$ ． Level difference due to slopes of existing top <br> slopes of existing topography． |
| ${ }^{16400}$ | ${ }^{16450}$ |  | 2 | 2 | － | ． | 。 | 2 | 。 | 。 | 。 | 。 | ． | $\underbrace{}_{2}$ | － | － | Alignment length scoring skewed by one short alignment out of 4 Bendiness dictated by high impact areas -1020 m curves could be Disruption assumed due to proximity to Insch local access reads Structure required－clearance $>20$ mand span $>65 \mathrm{~m}$ ． Level difference due to slopes of existing <br> vel difference due to slopes of existing topography． |
| 16450 | 16500 | 2 | － | 2 | 1 | 3 | － | 2 | － | － | － | － | ． | 2 | － | － | Alignment length scoring skewed by one short alignment out of 4 Bendiness dictated by high impact areas -1020 m curves could be increased． Structure required clearante $>2$ mand $s p a n>65 \mathrm{~m}$ ． Embankments $>10 \mathrm{~m}$ on compressible soils． Level difference due to slopes of existing topography． |
| 116500 | 16550 | ， | 4 | － | － | 3 | － |  | － | － | － | ， | － | － | － | s |  |
|  |  |  | 2 |  |  |  | 2 |  | － |  | ． | － | － | 2 | － |  |  |
| 16600 | 16650 |  | 2 | － | － | 3 | 2 | ． | 。 | － | － | － | ． | 2 | $\cdots$ | ＋ |  |
| 16650 | 16700 | 2 | 2 | 2 | － | 3 | 1 | － | $\bigcirc$ | － | － | － | － | 2 | － | ${ }^{5}$ |  |
| 16700 | 16750 | 2 | $\stackrel{2}{2}$ | 2 | $\pm$ | 3 | $\because$ | $\div$ | － | $\div$ | $\div$ | $\div$ | － | 2 | $\stackrel{5}{4}$ | $\stackrel{ }{ }$ |  |
| 16800 | 16850 | 2 | 2 | 2 |  | 3 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | － | ． | － | － | － | 4 | ． |  |
|  | 16900 |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |


| 16900 | 16950 | 2 | 1 | 2 | $\pm$ | 3 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 3 | 。 | s |  |  |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 16950 | 17000 | 2 | 1 | 2 | $\pm$ | 3 | － | － | － | － | － | － | 3 | 。 | s | ， |  |
| 17000 | 17050 | 2 | 1 | 2 | － | 3 | － | 。 | － | － | － | － | 3 | 。 | 5 | 5 |  |
| 17050 | 17100 |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
|  |  | ： | 。 | 2 | － | 3 | － | － | － | 。 | － | 。 | 3 | 。 | － |  |  |
| 17100 | 17150 |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
|  |  | 2 | － | 2 | $\pm$ | 3 | 4 | － | － | － | － | － | 3 | 。 | $\therefore$ | ． |  |
| 17150 | 17200 | 2 | － | 2 | 1 | 3 | 。 | － | － | － | － | － | 3 | － | － | s |  |
| 17200 | 17250 | 2 | 1 | 2 |  | 3 | － | － | － | － | 。 | － | 3 | 。 | s | s |  |
| 17250 | 17300 |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
|  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
|  |  | 2 | 1 | － | － | 3 | － | － | － | － | － | － | 3 | 。 | － | － |  |
| 17300 | 17350 |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
|  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
|  |  | 2 | 2 | 2 | － | 3 | － | － | － | － | － | － | 3 | 。 | 7 |  |  |
| ${ }^{17350}$ | 17400 |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
|  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
|  |  | 2 | 2 | 2 | － | 3 | 2 | － | － | － | － | － | 3 | － | － | s |  |
| 17400 | 17450 |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
|  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
|  |  | 2 | 3 | 2 | － | 3 | 2 | － | － | － | － | － | 3 | 。 | 7 | $\rightarrow$ |  |
| 17450 | 17500 |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
|  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
|  |  | 2 | 3 | 2 | － | 3 | ： 2 | － | － | － | － | － | 3 | 。 | 7 |  |  |
| 17500 | 17550 |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
|  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
|  |  | 2 | $=$ | 2 | $\pm$ | 3 | 2 | － | － | － | － | － | 3 | 。 | 7 | ， |  |
| 17550 | 17600 |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
|  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  | Nateme |
|  |  | ： | 2 | 2 | － | 3 | $=$ | － | － | － | － | － | 3 | 。 | 7 |  |  |
| 17600 | 17650 |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
|  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
|  |  | ： | 2 | 2 | － | 3 | ． | － | － | 。 | － | － | 3 | 。 | － |  |  |
| 17650 | 17700 |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
|  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
|  |  |  |  |  | － | 3 |  | － |  |  | － | 。 |  | 。 | － |  |  |
| 17700 | 17750 | 2 | 2 | 2 | － | 3 | － | $\bigcirc$ | － | － | － | － | ， | － | $\therefore$ | ${ }^{5}$ |  |
| 17750 | 17800 | 2 | 4 | 2 | 4 | 3 | － | － | － | $\bigcirc$ | － | － | ＋ | 2 | $\stackrel{4}{4}$ | 4 |  |
| 17800 | 17850 | 2 | 4 | 2 | 4 | 3 | 。 | 。 | 。 | 。 | － | 。 | ． | 2 | $\stackrel{4}{4}$ | $\stackrel{ }{ }$ |  |
| 17850 | 17900 | 2 | 1 | 2 | $-$ | 3 | － | 。 | 。 | － | 。 | － | － | 2 | － | ． |  |
| 17900 | 17950 | 2 | 2 | 2 | － | 3 | － | 。 | － | － | － | － | 1 | 2 | － | － |  |
| 17950 | 18000 |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
|  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
| 18000 | 18050 | 2 | 2 | 2 | $\cdots$ | 3 | － | 。 | － | － | － | 。 | 1 | 2 | － | $\therefore$ | 込 |
| 18050 | 18100 |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  | 1 | 2 | $s$ | 3 |  |
|  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
|  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
|  |  | 2 | 2 | 2 | － | 3 |  | － | － | － | － | － | 1 | 2 | $\therefore$ | － |  |
| 18100 | 18150 |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
|  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  | Ateme |
|  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
| 18150 | 18200 |  |  |  |  |  |  | － | 。 | ． | － | － |  |  | － |  |  |
| 18150 | 18200 |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
|  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  | 为 |
|  |  | 2 | 3 | 2 | － | 3 | ： | － | － | － | － | － | 1 | － | － | － |  |
| 18200 | 18250 |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
|  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
|  |  | 2 | 3 |  |  |  |  | － | － | － | － | － | 3 | － | 7 |  |  |
| 18250 | 18300 |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
|  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
|  |  | ： | 3 |  |  | ， |  | － | － | 。 | ． | － | ， | 。 | ， |  |  |
| 18300 | 18350 |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
|  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  | Nitumetuest |
|  |  | ， |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
| 18350 | 18400 |  |  | $=$ | － | 3 |  | － | 。 | － | － | － | 3 | － | ． | 7 |  |
|  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
|  |  | ： | 3 | 2 | － | 3 | ： | － | － | － | － | － | 3 | 。 | ， |  |  |
| 18400 | 18450 |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
|  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
|  |  | － | 3 | 2 | － | ， | 2 | － | － | － | － | － | S | 。 | ， |  |  |
| 18450 | 18500 |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  | － |
|  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
|  |  |  |  |  | － | 3 |  | － | 。 | － | 。 | 。 | 3 | 。 | $\rightarrow$ |  |  |
| 18500 | 18550 |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
|  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
|  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
| 18550 | 18600 |  |  |  |  |  |  | － |  |  | － | ． |  |  |  |  |  |
|  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
|  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  | － | ， | － | ， |  | 为 |
| 18600 | 18650 |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  | atemasame |
|  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  | Nitume |
|  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  | － |  |  |  |
| 18650 | 18700 |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  | 。 | $\rightarrow$ |  |  |
|  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
|  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  | 。 |  |  |  |
| 18700 | 18750 |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
|  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  | Atement west |
|  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |


| 18750 | 18800 |  |  |  |  |  |  | － |  |  | 。 |  |  |  |  |  |  |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 18800 | 18850 | 2 | 1 | 2 | － | 3 | $\bigcirc$ | － | － | － | － | － | 3 | 。 | S | － |  |
| 18850 | 18900 | 2 | 4 | 2 | － | 3 | － | － | － | － | － | － | 4 | 。 | － | － |  |
| 18900 | 18950 | 2 | 4 | 2 | － | 3 | － | － | － | － | － | － | 3 | 。 | － | － |  |
| 18950 | 19000 | 2 | 1 | 2 | － | 3 | － | － | － | － | － | － | 3 | 。 | s |  |  |
| 19000 | 19050 | 2 | 2 | 2 | － | 3 | － | ． | 。 | ． | 。 | 。 | ， | 。 | － | ． |  |
| 19050 | 19100 |  | 2 | 2 | － | 3 | 2 | ． | ． | ． | ． | 。 | 3 | 。 | ， | ， |  |
| 19100 | 19150 |  |  | 2 |  | 3 | 2 | 。 | ． | ． | ． | ． | 3 | 。 | － |  |  |
| 19150 | 19200 |  | 3 | 2 |  | 3 | 2 | ． | 。 | 。 | ． | 。 | ， | 。 | － | ， |  |
| 19200 | 19250 |  |  |  |  | ． | 2 | ． | 。 | ． | ． | ． | 3 | 。 | ． |  |  |
| 19250 | ${ }^{19300}$ | 2 | 3 | 2 | － | ． | 2 | ． | ． | ． | － | ． | 3 | 。 | ， | － |  |
| 19300 | 19350 |  |  |  |  | 3 | 2 | ． | ． | 。 | ． | ． | 3 | 。 | ， |  |  |
| 19350 | 19400 | 2 | 3 | 2 | － | 3 | 2 | ． | 。 | ． | ． | 。 | ， | 。 | ， | ， |  |
| 19400 | 19450 | － |  | 2 | ． | 3 |  | － | 。 | － | － | $\bigcirc$ |  | 。 | ${ }^{6}$ |  |  |
| 19450 | 19500 | 2 | $\bigcirc$ | 2 | $\square$ | 3 | － | $\div$ | 。 | － | $\div$ | $\div$ | 3 | － | $\stackrel{5}{5}$ | s |  |
| 19550 | 19600 | $\stackrel{2}{2}$ | $\bigcirc$ | 2 | － | ${ }^{3}$ | $\div$ | $\div$ | $\div$ | $\div$ | $\div$ | $\div$ | 3 | ： | $\stackrel{5}{5}$ | ${ }^{5}$ |  |
| 19600 | 19650 | － | 4 | － | $\stackrel{1}{4}$ | 3 | － | － | － | $\bigcirc$ | － | － | 3 | － | ${ }^{\text {s }}$ | ． |  |
| 19650 | 19700 | 2 | － | 2 | $\stackrel{1}{4}$ | 3 | － | － | － | $\bigcirc$ | － | － | 3 | － | $s$ | s |  |
| 19700 | 19750 | 2 | $\bigcirc$ | 2 | $\cdots$ | 3 | $\bigcirc$ | $\div$ | － | － | $\bigcirc$ | － | 1 | 1 | 3 | 3 |  |
| 19800 | 19850 | $\sim$ | ． | $\stackrel{2}{2}$ | $\stackrel{-}{1}$ | 3 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | $\because$ | $\div$ | － | 1 | ${ }_{3}$ | 3 |  |
| 19850 | 19900 | 2 | 4 | 2 | $\stackrel{-}{-}$ | ， | － | － | $\bigcirc$ | － | － | － | ． | － | ${ }^{\text {a }}$ | ． |  |
| 19900 | 19950 | 2 | 4 | 2 | 4 | 3 | － | － | － | － | － | － | $\stackrel{1}{4}$ | － | 3 | 3 |  |
| 19950 <br> 2000 | 20000 | $\stackrel{2}{2}$ | 1 | 2 | － | 3 | $\bigcirc$ | $\because$ | $\bigcirc$ | － | $\bigcirc$ | ． | 1 | － | 4 | $\stackrel{4}{4}$ |  |
| 20050 | 20100 | ${ }^{2}$ | 4 | 2 | 1 | 3 | － | 4 | $\bigcirc$ | $\div$ | $\div$ | － | 1 | － | $\stackrel{5}{5}$ | $\stackrel{3}{5}$ |  |
| 20100 | 20150 | 2 | 4 | 2 | $\stackrel{1}{4}$ | 3 | $\bigcirc$ | ${ }^{-}$ | － | － | － | － | ． | 1 | $\checkmark$ | 4 |  |
| 20150 | 20200 | 2 | 1 | 2 | 4 | 3 | － | － | － | － | － | － | 1 | 1 | 3 | ， |  |
| 20200 | 20250 | － | $\pm$ | $\stackrel{2}{2}$ | － | 3 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | － | $\bigcirc$ | 。 | － | － | 3 | ${ }^{3}$ |  |
| 20300 | 20350 | 2 | $\div$ | $\stackrel{2}{2}$ | $\stackrel{1}{4}$ | ${ }^{3}$ | $\bigcirc$ | $\div$ | $\bigcirc$ | $\div$ | $\div$ | $\bigcirc$ | $\stackrel{1}{3}$ | － | ${ }^{3}$ |  |  |
| 20350 | 20400 | 2 | 1 | 2 | 1 | 3 | $\bigcirc$ | － | － | － | － | $\bigcirc$ | 3 | － | s | ． |  |
| 20400 | 20450 | 2 | － | 2 | ． | －3 | ． | 。 | ． | ． | 。 | 。 | ， | 。 | － | － |  |
| 20450 | ${ }^{20500}$ | － |  |  |  | 3 |  | 。 | ． | 。 | ． | 。 |  |  | ． |  |  |
| 20500 | 20550 | 2 | 3 | 2 | － | ． | 2 | ． | 。 | ． | ． | 。 | ， | 。 | ． | ， |  |
| 20550 | 20600 |  |  |  |  |  | 2 | 。 | 。 | ． | 。 |  |  | 。 | ， |  |  |
| 20600 | 20650 | 2 | 3 | 2 | $\pm$ | 3 | 2 | 。 | 。 | 。 | ． | 。 | 3 | 。 | ， | － |  |
| 20650 | 20700 | 2 | 3 | 2 | － | ． | 2 | ． | ． | ． | ． | 。 | 3 | 。 | ， | ， |  |
| 20700 | 20750 | 2 | ． | 2 | － | 3 | 3 | 。 | 。 | ． | ． | ． | 3 | 。 | ． | ． |  |
| 20750 | 20800 |  | 3 | 2 | － | ． | 3 | ． | ． | ． | ． | 。 |  | 。 | － | ． |  |
| 20800 | 20850 | － | 3 | 2 | － | 3 | 3 | － | 。 | 。 | 。 | ． | 3 | 。 | － |  |  |
| 20850 | 20900 |  |  | － |  |  | 2 | ． | ． | ． | ． | － | 3 | 。 | ． |  |  |
| 20900 | ${ }_{21000}^{20950}$ | 2 |  |  |  |  | 2 | 。 | 。 | ． | ． | 。 |  |  | ， | － |  |
| $2^{20950}$ | ${ }^{210050}$ |  |  | 2 |  |  | 2 | － |  | － | － |  |  | － | 7 |  |  |
|  |  |  | 3 | 2 | 4 | 3 | 2 | － | － | － | － | － | 3 | － | ， | 7 |  |
| 21050 | 21100 |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |


| 21100 | 21150 |  | － | － | － | 3 | 1 | － | － | － | － | － | 3 |  | － |  | Alignment length scoring skewed by one short alignment out of 4 ． Construction access score could be revised downwards． Rock cuttings $>19 \mathrm{~m}$ ． |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 21150 | 21200 | 2 | 2 | 2 | － | － | $\bigcirc$ | － | － | － | － | － | 3 | 。 | － | － |  |
| 21200 | 21250 | 2 | 1 | 2 | － | 3 | － | － | $\bigcirc$ | － | $\bigcirc$ | － | 3 | 。 | s | s |  |
| 21250 | 21300 | 2 | ． | 2 | － | 3 | － | － | － | － | － | 。 | 3 | 。 | ． | s |  |
| 21300 | 21350 | －2 | － | 2 | － | －3 | 。 | － | $\bigcirc$ | － | 0 | － | ， | 。 | － | ． |  |
| 21350 | 21400 | 2 | ． | 2 | 1 | 3 | － | － | － | － | － | － | 3 | － | 5 | － |  |
| 21400 | 21450 | 2 | 1 | 2 | － | 3 | － | － | － | － | － | － | 3 | 。 | s | ． |  |
| 21450 | 21500 | 2 | 4 | 2 | － | － | ． | 。 | 。 | － | ． | 。 | 3 | 。 | ． | ． | Alignment length scoring skewed by one short alignment out of 4 ． Bendiness dictated by high impact areas -1020 m curves could be increased． Construction access score could be revised downwards． |
| 21500 | 21550 | 2 | ． | 2 | － | 3 | － | 。 | ． | － | 。 | 。 | ． | 。 | － | ． | Alignment length scoring skewed by one short alignment out of 4 ． endiness dictated by high impact areas -1020 m curves could be increased． Construction access score could be revised downwards． |
| 21550 | 21600 | $\therefore$ | 1 | 2 | － | 3 | － | － | － | － | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | 3 | － | $\stackrel{-}{5}$ | － |  |
| 21600 | 21650 | $=$ | 1 | 2 | － | 3 | － | － | － | － | － | － | 3 | － | － | ． |  |
| 21650 | 21700 | 2 | 4 | 2 | 1 | 3 | － | － | － | － | － | － | 3 | － | 5 | ． |  |
| 21700 | 21750 | 2 | － | 2 | － | 3 | － | － | － | － | － | － | 3 | 。 | s | － |  |
| 21750 | 21800 | 2 | 2 | 2 | － | 3 | － | － | － | － | － | － | 3 | 。 | s | ． |  |
| 21800 | 21850 | 2 | 2 | 2 | － | 3 | － | － | － | － | － | － | 3 | 。 | s | ． |  |
| 21850 | 21900 | 2 | 1 | 2 | － | 3 | － | － | － | － | － | － | 3 | 。 | － | s |  |
| 21900 | 21950 | 2 | 1 | 2 | 1 | 3 | － | － | － | － | － | － | 3 | 。 | s | s |  |
| 21950 | 22000 | 2 | － | 2 | $\pm$ | 3 | 3 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 3 | 。 | ． | － | Alignment length scoring skewed by one short alignment out of 4 ． Bendiness dictated by high impact areas－ 1020 m curves could be increased． Construction access score could be revised downwards． Embankments $>5 \mathrm{~m}$ on peat． Embankments＞5m on peat． |
| 22000 | 22050 | － | － | 2 | $-1$ | 3 | 3 | 。 | － | 。 | － | － | 3 | 。 | － | ． |  Bendiness dictated by high impact areas－ 1020 m curves could be increased． Emmonkments 5 Sm on peat |
| 22050 | 22100 | － | 1 | 2 | － | 3 | － | － | － | － | － | － | 3 | － | s | ． |  |
| 22100 | 22150 | $\therefore$ | 1 | 2 | － | 3 | － | － | － | － | － | － | 3 | 。 | － | － |  |
| 22150 | 22200 | 2 | － | 2 | 1 | 3 | － | － | － | － | － | － | 3 | 。 | － | － |  |
| 22200 | 22250 | 2 | 1 | 2 | 1 | 3 | － | － | － | － | － | － | 3 | 。 | 5 | ． |  |
| 22250 | 22300 | $\therefore$ | 4 | 2 | $-1$ | 3 | － | － | － | － | － | － | 3 | 。 | s | s |  |
| 22300 | 22350 | 2 | 1 | 2 | 4 | 3 | － | － | － | － | $\bigcirc$ | － | 3 | 。 | － | － |  |
| 22350 | 22400 | $\therefore$ | 1 | 2 | － | 3 | － | － | － | － | － | － | 3 | － | ${ }^{5}$ | － |  |
| 22400 | 22450 | $\therefore$ | 4 | 2 | $-$ | 3 | － | － | － | － | 。 | － | 3 | 。 | － | ． |  |
| 22450 | 22500 | － | － | 2 | － | 3 | － | － | － | － | － | － | 3 | － | 5 | s |  |
| 22500 | 22550 | $\therefore$ | － | 2 | 4 | 3 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | － | $\bigcirc$ | － | 3 | 。 | － | － |  |
| 22550 | 22600 | － | 1 | 2 | 1 | 3 | － | － | － | － | － | － | 3 | 。 | s | s |  |
| 22600 | 22650 | .$^{2}$ | 4 | 2 | － | 3 | － | － | － | － | － | － | 3 | － | s | － |  |
| 22650 | 22700 | $\therefore$ | 1 | 2 | 1 | 3 | $\bigcirc$ | － | － | － | － | － | 3 | － | s | － |  |
| 22700 | 22750 | $\therefore$ | － | 2 | 1 | 3 | 。 | － | － | － | － | － | ${ }^{3}$ | 。 | － | － |  |
| 22750 | 22800 | $\therefore$ | － | － | 1 | 3 | － | － | － | － | － | － | ， | － | － | ． |  |
| 22800 | 22850 | 2 | － | 2 | － | 3 | － | － | － | － | － | － | 3 | － | － | － |  |
| 22850 | 22900 | $\therefore$ | － | 2 | 1 | 3 | 。 | 0 | － | － | － | － | 3 | 。 | － | － |  |
| 22900 | 22950 | － | 4 | 2 | 4 | 3 | － | － | － | － | － | － | 3 | 。 | s | ． |  |
| 22950 | 23000 | 2 | 1 | 2 | － | 3 | － | － | － | － | － | － | 3 | 。 | 5 | ． |  |
| 23000 | 23050 | 2 | 4 | 2 | 4 | 3 | $\bigcirc$ | 0 | － | － | － | － | 3 | 。 | － | － |  |
| 23050 | 23100 | 2 | 1 | 2 | 1 | 3 | － | － | － | － | － | － | ， | － | s | s |  |
| 23100 | 23150 | $\therefore$ | － | 2 | 1 | 3 | － | － | － | － | － | － | － | 。 | s | － |  |
| 23150 | 23200 | 2 | 2 | 2 | $-1$ | 3 | － | 。 | ． | 。 | ． | 。 | 3 | 。 | ． | ． | Alignment length scoring skewed by one short alignment out of 4 ． Bendiness dictated by high impact areas -1020 m curves could be increased． Construction access score could be revised downwards． Level difference due to slopes of existing topography． |
| 23200 | ${ }_{23300}^{23250}$ | 2 | 2 | 2 | － | ${ }^{3}$ | － | 。 | 。 | 。 | ． | 。 | 3 | 。 | － | ． | Alignment lenght yoorng stewed by one short alignnent out of 4 Sendiness dicated by yhiet impact taress－ 1222 m curves could be increased． Level difference due to stopes of exsiting topograpiv． |
| 23250 | ${ }^{233500}$ | － | 2 | 2 | － | － | － | 。 | 。 | 。 | ． | 。 | 3 | 。 | － | ． | Aligementeregst troming seemed by one thon atigment aut of <br>  Level difference due to slopes of existing topography． |
| 23300 | 23350 | 2 | 2 | 2 | － | 3 | － | 。 | 。 | － | ． | 。 | 3 | 。 | ． | ． |  <br>  <br>  |
| 23350 | ${ }^{23400}$ | －2 | 2 | 2 | － | 3 | ． | 。 | 。 | 。 | － | 。 | 3 | 。 | ． | ． | Aligment terggh sooming seewed by one shor atigmenent out of 4 Bendiness dxatated by hight impatat areas－ 10202 m curves could be incresesed． Level difference due to stopes of exsiting topography． |
| 23400 | ${ }^{23450}$ | 2 | 2 | 2 |  | 3 | ． | 。 | ． |  | ． | 。 | 3 | 。 | － | ． |  <br>  Level difference due to slopes of existing topography． |
| 23450 | 23500 | －2 | 2 | 2 | － | 3 | － | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 3 | 。 | ． | － | Aligment lenght soring stewed by one shara tigignent out of 4 <br>  Evel differerece due to topes of exsiting topography． |
| 23500 | ${ }_{23600}^{23550}$ | － | 2 | 2 | 1 | 3 | ． |  | 。 |  | ． | 。 | ． | 。 | － | ． | Alignment length scoring skewed by one short alignment out of 4 endiness dictated by high impact areas -1020 m curves could be increased． Construction access score could be revised downwards． Level difference due to slopes of existing topography． |
| ${ }^{23550}$ | ${ }^{23600}$ | 2 | － | － | － | 3 | 1 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 3 | 。 | － | ． |  <br>  <br>  |
| 23600 | ${ }^{23650}$ | － | 2 | 2 | － | － 3 | $\bigcirc$ | ． | ． | － | ． | ． | 3 | 。 | － | － 5 |  <br>  <br>  |
| 23650 | 23700 | － | － | 2 | － | － 3 | 。 | － | ． | － | $\bigcirc$ | － | 3 | 。 | － | ． | Alignenen lenght soringe kewee by one short alignment out of 4 Bendiness dictated by impact areas－ 1020 m curves could be increased Level difference due to slopes of existing topography． |
| 23700 | 23750 | 2 | － | 2 | － | 3 | 。 | 。 | ． | ． | ． | ． | 3 | 。 | － | ． |  Bendiness dictated by high impact areas－ 1020 m curves could be increased． Construction atcess score Level difference due to slopes of existing topography． |
| 23750 | 23800 | 2 | － | 2 | － | － 3 | 。 | 。 | 。 | － | 。 | － | 3 | 。 | ． | ． |  <br>  <br>  |
| 23800 | 23850 |  | ． | 2 | ． | 3 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | － | － | － | 3 | $\bigcirc$ | － | － |  <br>  |
| 23850 | 23900 | 2 | 4 | 2 | － | 3 | － | － | － | － | － | － | － | 。 | － | S |  |
| 23900 | 23950 | － | $\cdots$ | ， | － | 3 | － | － | － | － | － | － | 3 | 。 | s | s |  |
| 23950 | 24000 |  |  |  |  | 3 |  |  |  |  | － | 。 | 3 | 。 | － | ． | Alignment length scoring skewed by one short alignment out of 4. Bendiness dictated by high impact areas -1020 m curves could be increased． Construction access score could be revised downwards． |
| 24000 | 24050 |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
| 24050 | 24100 |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |

