

|  |  | $\begin{aligned} & \text { D } \\ & \text { DU } \\ & \overrightarrow{3} \\ & \stackrel{0}{7} \end{aligned}$ |  |  |  |  | $\begin{aligned} & 0 \\ & 0 \\ & 0 \\ & 0 \\ & 0 \\ & 0 \\ & \stackrel{\rightharpoonup}{3} \\ & \stackrel{\rightharpoonup}{3} \end{aligned}$ |  |  |  |  |  |  |  | $\begin{aligned} & \text { n } \\ & \text { O} \end{aligned}$ |  |  |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
|  |  |  |  |  |  |  | $\begin{aligned} & \text { ه} \\ & \stackrel{0}{0} \\ & \stackrel{\oplus}{0} \\ & \stackrel{\rightharpoonup}{\tilde{n}} \end{aligned}$ |  |  |  |  |  |  | $\begin{aligned} & \overrightarrow{0} \\ & \stackrel{3}{3} \\ & 0 \\ & \frac{0}{n} \\ & \stackrel{\rightharpoonup}{0} \\ & \stackrel{\rightharpoonup}{0} \\ & \hline \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & \text { O-1 } \\ & \stackrel{\text { I }}{ } \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & \text { D } \\ & \text { 2 } \\ & \text { Й } \\ & \stackrel{\rightharpoonup}{2} \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 0 \\ & 0 \\ & 3 \\ & 0 \\ & 0 \\ & 0 \end{aligned}$ |
| 0 | 50 | 。 | － | － 2 | － 1 | 3 | 0 | 1 | 0 | － | － | － | 0 | 1 | ${ }^{-3}$ | ${ }^{-3}$ | Strucure forcten to ose． |
| 50 | 100 | 0 | － | －2 | ${ }_{-}$ | 3 | － | － | － | － | － | － | 。 | ． | $-2$ | － |  |
| 100 | 150 | 。 | － | －2 | － | ${ }^{-3}$ | － | － | － | － | － | － | 。 | 1 | 2 | 2 |  |
| 150 | 200 | － | － | －2 | － | 3 | － | － | － | － | － | － | － | － | 2 | 2 |  |
| 200 | 250 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | 2 | － | ${ }^{3}$ | － | － | － | － | － | － | － | － | 2 | － |  |
| 250 | 300 | － | － | － | ${ }_{-}$ | ${ }^{-3}$ | － | － | － | － | $\bigcirc$ | － | 。 | － 1 | 2 | － |  |
| 300 | 350 | － | － | － | ${ }^{-1}$ | 3 | － | － | － | － | － | － | － | ． | 2 | －2 |  |
| 350 | 400 | － | － | － 2 | － 1 | ${ }^{3}$ | － | － | － | － | 。 | 0 | 。 | 1 | 2 | －2 |  |
| 400 | 450 | 0 | 1 | － 2 | ${ }_{-}$ | 3 | － | － | － | － | － | 。 | 。 | 1 | 2 | － |  |
| 450 | 500 | － | .$^{-1}$ | 2 | ${ }_{-}$ | ${ }^{-3}$ | － | － | － | － | － | － | 。 | － | －2 | 2 |  |
| 500 | 550 | － | － | － 2 | － | 3 | － | 。 | － | － | － | － | 。 | － | 2 | －2 |  |
| 550 | 600 | － | － | － 2 | － | 3 | － | － | － | － | － | 。 | 。 | － | 2 | 2 |  |
| 600 | 650 | － | － | 2 | － | ${ }^{-3}$ | － | － | － | － | 。 | － | 。 | ． | 2 | 2 |  |
| 650 | 700 | 。 | 1 | 2 | － | 3 | ${ }_{-1}$ | 。 | 。 | 。 | － | 。 | 。 | 1 | 3 | ${ }_{3}$ | Minor embankments on potentially compressible ground． Combination of level difference，hilliness，bendiness and earthworks／m．Some local disruption due to construction． |
| 700 | 750 | 0 | 1 | 2 | － 1 | .$^{3}$ | － 1 | － | 0 | $\bigcirc$ | － | 0 | 。 | 1 | 3 | 3 |  |
| 750 | 800 | － | ${ }^{1}$ | －2 | － | 3 | － | － | － | － | － | 。 | 。 | 1 | 2 | － |  |
| 800 | 850 | 。 | － | － | － | ${ }^{3}$ | － | － | 。 | － | － | － | 。 | － | 2 | 2 |  |
| 850 | 900 | － | － | － 2 | － | ${ }^{-3}$ | － | 。 | － | 。 | 。 | 。 | 0 | 1 | 2 | － |  |
| 900 | 950 | － | 0 | －2 | － | ${ }^{3}$ | － | － | － | － | － | － | 。 | 1 | 2 | 2 |  |
| 950 | 1000 | － | － | － | 1 | ${ }^{3}$ | 0 | － | － | － | － | － | － | － | 2 | －2 |  |
| 1000 | 1050 | － | － | － | － | 3 | － | － | － | 。 | 。 | 。 | 。 | － | － | － 2 |  |
| 1050 | 1100 | 。 | 。 | $-2$ | － 1 | －3 | 。 | 。 | 0 | 。 | 。 | $\bigcirc$ | －2 | － | － 3 | 3 | Combination of level difference，hilliness，bendiness and earthworks／m．Difficult construction access and some local disruption due to construction． |
| 1100 | 1150 | 。 | － | －2 | － | 3 | 0 | － | － | 。 | － | 。 | 2 | － 1 | 3 | 3 | Combination of level difference，hilliness，bendiness and earthworks／m．Difficult construction access and some local disruption due to construction． |
| 1150 | 1200 | 。 | ${ }_{-}$ | － 2 | － 1 | ${ }^{3}$ | 0 | － | － | 。 | － | － | 2 | － | 3 | 3 |  |
| 1200 | 1250 | 。 | ${ }_{1}$ | －2 | － 1 | 3 | － | 。 | － | 。 | － | 。 | 2 | ${ }_{-1}$ | ${ }^{-3}$ | 3 | Combination of level difference，hilliness，bendiness and earthworks $/ \mathrm{m}$ ．Difficult construction access and some loca disruption due to construction． |
| 1250 | 1300 | 。 | 1 | － | － | 3 | 0 | － | 0 | 0 | － | － | 2 | 1 | 3 | 3 | Combination of level difference，hilliness，bendiness and earthworks／m．Difficult construction access and some local disruption due to construction． |
| 1300 | 1350 | 。 | － 1 | － 2 | － 1 | 3 | 0 | － | 0 | － | － | － | 2 | － | ${ }^{3}$ | 3 | Combination of level difference，hilliness，bendiness and earthworks／m．Difficult construction access and some local disruption due to construction． |
| 1350 | 1400 | 。 | ${ }_{-}$ | － | － | 3 | 。 | － | 0 | 0 | － | 。 | － | 1 | 3 | 3 | Combination of level difference，hilliness，bendiness and earthworks $/ \mathrm{m}$ ．Difficult construction access and some local disruption due to construction． |
| 1400 | 1450 | 0 | 1 | 2 | － 1 | 3 | 0 | $\bigcirc$ | 0 | － | 0 | 0 | 2 | 1 | 3 | 3 | Combination of level difference，hilliness，bendiness and earthworks $/ \mathrm{m}$ ．Difficult construction access and some local disruption due to construction． |
| 1450 | 1500 | 0 | 1 | 2 | ${ }^{-1}$ | 3 | 0 | $\bigcirc$ | 0 | － | － | － | 2 | 1 | 3 | 3 | Combination of level difference，hilliness，bendiness and earthworks／m．Difficult construction access and some loca disruption due to construction． |
| 1500 | 1550 | 。 | － 1 | － | －1 | 3 | 。 | － | 0 | 0 | 0 | － | 2 | 1 | 3 | 3 | Combination of level difference，hilliness，bendiness and earthworks／m．Difficult construction access and some local disruption due to construction． |
| 1550 | 1600 | － | 1 | 2 | － | 3 | 0 | － | 0 | － | － | － | － | ${ }_{-}$ | 3 | －3 | Combination of level difference，hilliness，bendiness and earthworks／m．Difficult construction access and some local disruption due to construction． |
| 1600 | 1650 | 。 | 。 | － | 1 | 3 | 0 | $\bigcirc$ | 0 | 0 | － | 0 | 2 | 1 | 3 | －3 | Combination of level difference，hilliness，bendiness and earthworks／m．Difficult construction access and some local disruption due to construction． |
| 1650 | 1700 | 。 | $\pm$ | －2 | ${ }_{-1}$ | ${ }_{3}$ | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 2 | － | 3 | 3 | Combination of level difference，hilliness，bendiness and earthworks／m．Difficult construction access and some local disruption due to construction． |
| 1700 | 1750 |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
| 1750 | 1800 |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  | 2 |  | － | ． | （ex |
|  |  | 0 | －2 | － | － | 3 | － | － | － | － | － | － | 2 | 1 | － 5 | － 5 |  |
| 1800 | 1850 | ， | － |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  | Cuttings up to 17.6 m （but greater than 10 m ）high in rock． Combination of level difference，hilliness，bendiness and earthworks／m．Difficult construction access and some local |
| 1850 | 1900 |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  | 1 |  | － |  |
|  |  | 0 | －2 | － | － | － | － | － | － | － | － | － | － | 1 | － | － |  |
| 1900 | 1950 | 0 | － | 2 | － | ． | － | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 2 | 1 |  | ． | Cuttings up to 17.6 m （but greater than 10 m ）high in rock． Combination of level difference，hilliness，bendiness and earthworks／m．Difficult construction access and some local |
| 1950 | 2000 |  |  |  |  |  |  |  |  |  | 0 | 0 | 2 | 1 | － | ． |  |
|  |  | － | 2 | 2 | － | 3 | ${ }^{-1}$ | － | － | － | － | － | 2 | ${ }^{1}$ | －5 | － | Combination of level difference，hilliness，bendiness and earthworks／m．Difficult construction access and some local disruption due to construction． |
| 2000 | 2050 | － | $=$ | － | － | ${ }^{3}$ | － | － | － | － | － | 。 | 2 | － | 4 | 4 | Comen |
| 2050 | 2100 | 。 | 2 | 2 | － | ${ }^{3}$ | － | 。 | － | 。 | － | 。 | 2 | 1 | ${ }^{3}$ |  |  |
| 2100 | 2150 |  |  |  | 1 |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
|  |  | － | － | $-2$ | － | 3 | － | － | － | － | － | － | 2 | 1 | ${ }^{-3}$ | 3 |  |
| 2150 | 2200 | 0 | 。 | －2 | － 1 | 3 | 。 | 。 | － | 。 | － | 。 | 2 | － | 3 | 3 | Combination of hilliness，bendiness and earthworks／m． Difficult construction access and some local disruption due to construction． |
| 2200 | 2250 | 0 | － | － | － | 3 | － | － | － | － | － | － | 2 | 1 | 3 | － 3 | Comen |
| 2250 | 2300 | － | 。 | $-$ | － | ． 3 | － | 。 | － | － | － | 。 | 2 | － | ${ }^{-3}$ | － 3 | Combination of hilliness，bendiness and earthworks／m． Difficult construction access and some local disruption due to construction． |
| 2300 | 2350 | － | － | －2 | － | 3 | － | 。 | － | － | － | － | 2 | 1 | ${ }^{-3}$ | － 3 | Combination of hilliness，bendiness and earthworks／m． Difficult construction access and some local disruption due to construction． |
| 2350 | 2400 | 0 | － | －2 | － | ${ }^{3}$ | － | － | － | － | － | － | ： | － | ${ }^{3}$ | ${ }^{3}$ | Combination of hilliness，bendiness and earthworks／m． Difficult construction access and some local disruption due to construction． |
| 2400 | 2450 |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
|  |  | $\bigcirc$ | 1 | 2 | 1 | ${ }^{3}$ | 0 | － | 0 | － | － | － | 2 | 1 | ${ }^{-3}$ | －3 |  |
| 2450 | 2500 | 0 | 1 | － | 1 | ${ }^{3}$ | 0 | － | － | － | － | 。 | 2 | 1 | 3 | －3 | Combination of hiliness，bendiness and earthworks／m． Difficult construction access and some local disruption due to construction． |
| 2500 | 2550 |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
| 2550 | 2600 | 0 | $-1$ | － 2 | － | ${ }^{-3}$ | － | － | － | － | － | － | 2 | － | 4 | 4 |  |
|  | 2600 |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |

Rules
Total Score
Structures Score＋Flooding Score（Average of L，M and N ）
＋Utilities score＋Constructability Score（Minimum value of $\mathrm{P} \& \mathrm{Q}$
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 since this could represent 2 reds or $3 / 4$ ambers．
If total is between -3 and -5 sho

| 2600 | 2650 |  | 2 | －2 |  |  | － | － | － | － | － | － |  |  | 4 |  |  |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 2650 | 2700 | 。 | －1 | － | － | － | － | 。 | － | － | － | － | 2 | 1 | 3 |  |  |
| 2700 | 2750 | 。 | － | 2 | － | ${ }^{3}$ | － | － | － | － | － | － | 2 | ． | 3 |  |  |
| 2750 | 2800 | 。 | － | 2 | － | ${ }^{3}$ | 。 | － | － | 。 | 。 | 。 | 2 | 1 | ． 3 |  |  |
| 2800 | 2850 | ． | 。 | 2 | ． | 3 | 。 | 。 | ． | 。 | 。 | 。 | 2 |  | ． 3 |  |  |
| 2850 | 2900 | 。 | 。 | －2 | ． | ． 3 | 。 | ． | 。 | ． | 。 | ． | 2 | 1 | ． |  |  |
| 2900 | 2950 | 。 | 。 | 2 |  |  | ． | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 |  |  | 3 |  |  |
| 2950 | 3000 | 。 | ． | 2 | ． | 3 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 2 | － | ． | ． |  |
| 3000 | 3050 | ． | ． | 2 | ． | ． | ． | 。 | 。 | 。 | 。 | ． | 2 | ＋ | 3. | 3 |  |
| 3050 | 3100 | 。 | － | 2 | ． | ${ }^{3}$ | ． | 。 | 。 | ． | 。 | 。 | 2 | － | ． 3 |  |  |
| 3100 | ${ }^{3150}$ | 。 | － | 2 | － |  | 。 | 2 | 。 | 。 | 。 | 。 | 2 |  | ． |  |  |
| 3350 | ${ }^{3200}$ | － | 1 | 2 | 1 | 3 | － | 2 | － | － | － | － | 2 | 1 | s | － |  |
| 3200 | ${ }^{3250}$ | 。 | ． | 2 | ． | 3 | 。 | 2 | 。 | 。 | 。 | 。 | 2 | ． | ． | － |  |
| 3250 | 3300 | 。 | － | － | ． | 3 | ． | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 2 |  | 3. | 3 |  |
| 3300 | 3350 | ． | ． | 2 | ． | ． | 。 | － | 。 | 。 | ． | 。 | 2 | － | 3. | 3 |  |
| 3350 | 3400 | 。 | 1 | － | － | 3 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 2 |  | 3 | 3 |  |
| 3400 | ${ }^{3450}$ | 。 | 。 | 2 | ． | 3 | 。 | 。 | 。 | ． | 。 | 。 | 2 | － | ． 3 | 3 |  |
| 3450 | ${ }^{3500}$ | 。 | 。 | 2 | － | 3 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 2 | ． | 3 | 3 |  |
| 3500 | 3550 | 。 | 1 | － | － | 3 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 2 | － | 3 | ${ }_{3}$ |  |
| 3550 | 33600 | 。 | ． | 2 | － | 3 | － | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 2 |  | ． | ． |  |
| 3600 | 3650 | － | 2 | 2 | － | － | － | － | － | － | － | － | 2 | 1 | ． | ． |  |
| 3650 | ${ }^{3700}$ | 。 | 2 | 2 | ． | 3 | ． | － | － | 。 | ． | ． | 2 |  | ． | ． |  |
| 3700 | 3750 | 。 | 2 | － | － | ${ }^{3}$ | 2 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 2 | 1 | － | － | cen |
| 3750 | 3800 | － | 3 | 2 | － | 3 | 2 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 2 | ． | － | － |  |
| 3800 | 3850 | $\bigcirc$ | 3 | 2 | － | 3 | 2 | － | － | － | 。 | 。 | 2 | － | 6 | ． | （e） |
| 3850 | 3900 | 。 | 3 | － | － | 3 | 2 | 。 | － | 。 | － | － | 2 | － | ． |  |  |
| 3900 | 3950 | － | 3 | －2 | － | 3 | －2 | － | － | － | － | － | 2 | － | 6 | － | Construction． Cuttings up to 30.0 m high in rock．Combination of level difference，hilliness，bendiness and earthworks $/ \mathrm{m}$ ．Difficult construction access and some local disruption due to construction． |
| 3950 | 4000 | ． | 3 | 2 | － | 3 | － | － | － | 。 | 。 | － | ． | ． | － |  |  |
| 4000 | 4050 | － | 3 | － | － | 3 | － | － | － | － | 。 | － | 2 | ． | － | ． | Cuttings up to 30.0 m high in rock．Combination of level difference，hilliness，bendiness and earthworks $/ \mathrm{m}$ ．Difficult construction access and some local disruption due to <br> construction． |
| 4050 | 4100 | － | 3 | 2 | － | 3 | 2 | － | － | － | － | － | 2 | ． | － | － |  |
| 4100 | ${ }^{4150}$ | ． | 2 | 2 | － | 3 | － | － | － | － | － | 。 | 2 | ． | 5 |  |  |
| 4150 | ${ }^{4200}$ | － | 2 | － | －1 | 3 | － | $\cdots$ | － | － | － | ． | 2 | ． | s | ． |  |
| 4200 | ${ }_{4300}^{4250}$ | ． | 2 | 2 | － | 3 | ． | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 2 | － | s | ． |  |
| 4250 | ${ }^{4300}$ |  |  | － |  | 3 | $\therefore$ | － | － | － | － | － | 2 | ． | 5 |  |  |
| 4300 | ${ }^{4350}$ | ． | 2 | － | － | 3 | － | － | － | － | － | － | 2 | ． | ． | ． |  |
| 4350 | ${ }_{4400}$ | 。 | 2 | 2 | 1 | 3 | 1 | 。 | － | － | 。 | 。 | 2 | ． | － | ． |  |
| 4400 | ${ }_{4500}^{4450}$ | 。 | 2 | $-2$ | $-1$ |  |  | 0 | 0 | 。 | 。 | 。 | 2 | － | s | ． |  |
| 4450 | 4500 |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |



| 8150 | 8200 | － |  |  | ， | ， | ， | － | － | － | － |  | ， |  |  |  | cain |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 8200 | 8250 |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  | athel |
|  |  | － | 1 | 2 | － | 3 | 3 | － | － | － | － | － | 3 | 。 | $\rightarrow$ | 7 |  |
| 8250 | 8300 | 。 |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
| 8300 | 8350 |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  | 3 | 。 | $\rightarrow$ |  | atain |
|  |  | － | 1 | 2 | － | 3 | 3 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | － | － | 2 | 1 | － | － |  |
| 8350 | 8400 | 。 | 1 | 2 | － | 3 | － | － | － | － | － | － | 2 | 1 | 3 | 3 |  |
| 8400 | 8450 | 。 | － | 2 | － | ${ }^{3}$ | 。 | 。 | － | 。 | － | 。 | 2 | 1 | ${ }^{3}$ | 3 |  |
| 8450 | 8500 | 。 | － | 2 | － | 3 | － | 。 | － | － | － | 。 | 2 | 1 | 3 |  |  |
| 8500 | 8550 | － | 1 | 2 | － | 3 | － | － | － | － | － | $\bigcirc$ | 2 | 1 | 4 | 4 |  |
| 8550 | 8600 | 。 | 1 | 2 | ${ }^{-}$ | ${ }^{3}$ | － | 。 | 。 | － | 。 | － | 2 | 1 | 3 |  |  |
| 8600 | 8650 | 。 | － | 2 | － | 3 | － | － | － | － | － | － | 2 | 1 | 3 | 3 | Combination of level difference，hilliness，bendiness and earthworks／m．Difficult construction access． |
| 8650 | 8700 | － | $\bigcirc$ | 2 | － | ${ }^{3}$ | － | － | － | － | － | － | 2 | 1 | 3 | 3 | Combination of level difference，hilliness，bendiness and earthworks／m．Difficult construction access． |
| 8700 | 8750 | － | － | 2 | 1 | 3 | － | － | － | － | － | － | 2 | 1 | 3 | 3 | Combination of level difference，hilliness，bendiness and earthworks／m．Difficult construction access． Combination of level difference，hilliness，bendiness and |
| 8750 | 8800 | 。 | 1 | 2 | － | 3 | 。 | － | － | － | － | 。 | 2 | 1 | 3 |  |  |
| 8800 | 8850 | 。 | ． | ： 2 | － | 3 | － | 。 | － | － | － | 。 | 2 | 1 | 3 |  |  |
| 8850 | 8900 | 。 | ． | ： | － | ${ }^{3}$ | － | － | 。 | － | － | 。 | 2 | 1 | 3 |  |  |
| 8900 | 8950 | 。 | － | 2 | － | 3 | － | － | － | － | 。 | － | 2 | 1 | 3 |  |  |
| 8950 | 9000 |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  400m．Overall impact assessed ds major due to tstruture and earthworks／m．Difficult construction access． |
| 9000 | 9050 | 。 |  | 2 | － | ${ }^{3}$ | 。 | 3 | 。 | 。 | 。 | 。 | 2 |  | ． |  | Structure for side road crossing and the Mill Burn－length 400m．Overall impact assessed as major due to structure length．Combination of level difference，hilliness bendin and earthworks／m．Difficicult construction access． |
| 9050 | 9100 | 。 | 2 | 2 | － | 3 | － | 3 | 。 | 。 | 。 | 。 | 2 | － | － | ． | Structure for side road crossing and the Mill Bum－length <br>  and earthworks／m．Difficult construction access． |
| 9100 | ${ }_{9200}^{9150}$ | 。 |  |  |  | ． | ． | ． | 。 | 。 | 。 | 。 | 2 | － | ． | ． | Structure for side road crossing and the Mill Burn－length 400 m ．Overall impact assessed as major due to structure and earthworks $/ \mathrm{m}$ ．Difficult construction access． |
| 9150 | 9200 | 。 |  | 2 |  | 3 | 1 | 3 | $\bigcirc$ | － | 。 | 。 | 2 | 1 | ． |  | Structure fors sie rad crossing and the mil uum－lengin <br>  and earthworks／m．Difficult construction access． |
| 9200 | 9250 | 。 | 2 | 2 | － | 3 | － | ． 3 | 。 | ． | ． | 。 | 2 | 1 | ． | ， | Structure for side road crosing and the Mill Burn－length 40om．Overall inpact assessed as majord tuve tostuture length．Combination of fevel difference，hilliness，bendine and earthworss／m．．ifficult construction access． |
| 9250 | 9300 |  |  |  |  |  |  | 3 | 。 | 。 | 。 | 。 | 2 |  | ． | ． | structur for stid rasad cossing and the enimum．－engen length．Combination of level difference，hilliness，bendiness and earthworks／m．Difficilt construction access． |
| 93300 | ${ }^{9350}$ | 。 | 2 | 2 | 1 | 3 | 。 | 3 | ． | 。 | 。 | 。 | 3 | 。 | － | ． |  |
| 9350 | 9400 | 。 |  | 2 | － | ． | 。 | ． 3 | 。 | 。 | 。 | 。 | 3 | 。 | $\rightarrow$ | ． | Structure for side road crossing and the Mill Burn－length 400 m ．Overall impact assessed as major due to structure length．Combination of level difference，hilliness，bendines and earthworks／m．Difficult construction access． |
| 9400 | 9450 | 。 | 1 | 2 | － | ${ }^{3}$ | － | － | － | － | － | 。 | 3 | 。 | 4 | － | Combeion |
| 9450 | 9500 | － | 。 | 2 | － | 3 | － | 。 | － | － | 。 | 。 | 3 | 。 | 4 | ． |  |
| 9500 | 9550 | 。 | 1 | 2 | － | 3 | － | － | － | － | － | － | 3 | 。 | 4 | 4 |  |
| 9550 | 9600 | 。 | － | 2 | ． | 3 | － | － | － | 。 | 。 | － | 3 | 。 | 4 | 4 |  |
| 9600 | 9650 | 。 | $\pm$ | 2 | － | 3 | － | － | － | － | － | － | 3 | 。 | 4 | 4 |  |
| 9650 | 9700 | 。 | 。 | 2 | 1 | ${ }^{3}$ | － | － | － | 。 | － | 。 | 3 | 。 | 4 | 4 |  |
| 9700 | 9750 | － | － | 2 | ． | 3 | － | － | － | － | － | － | 3 | 。 | 4 | － |  |
| 9750 | 9800 | － | － | 2 | ． | ${ }^{3}$ | － | 。 | － | － | － | 。 | 3 | 。 | 4 | － |  |
| 9800 | 9850 | － | － | 2 | 4 | 3 | － | － | － | － | － | 。 | 3 | 。 | 4 | 4 |  |
| 9850 | 9900 | － | 4 | 2 | － | ${ }^{3}$ | － | － | － | － | － | ， | 3 | 。 | 4 | 4 |  |
| 9900 | 9950 | － | 1 | 2 | ． | 3 | － | － | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | － | 3 | 。 | 4 | 4 |  |
| 9950 | 10000 | － | 1 | 2 | － | 3 | － | － | － | － | － | － | 3 | 。 | 5 |  |  |
| 10000 | 10050 | 。 | 2 | 2 | － | 3 | － | － | － | 。 | － | － | 3 | 。 | － | － | Cuttings up to 18 m high in rock．Combination of level difficult construction access． |
| 10050 | 10100 |  |  | 2 | ＋ | ， | ＋ | 。 | 。 | 。 | 。 |  |  |  |  |  | atemememe |
| 10100 | 10150 | － |  |  |  | 3 | － | － | － | － | － | － | 3 | 。 | － | － | atiole |
|  |  | － | 2 | 2 | 1 | 3 | 1 | － | － | － | － | － | 3 | － | － | － |  |
| 10150 | 10200 | － | 2 | 2 | ． | 3 | － | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 3 | － | － | － | Cuttings up to 18 m high ifference，hilliness，bendiness and earthworks／m．Very difference，hilliness，bendine difficult construction access． |
| 10200 | 10250 | 。 | 2 | 2 | ． | 3 | 2 | － | $\bigcirc$ | － | － | － | 3 | 。 | ${ }_{7}$ | ， | Combination of leve difference，hilliness，bendiness and earthworks／m．Very difficult construction access． |
| 10250 | 10300 |  | ${ }^{3}$ | 2 | － | 3 | 2 | － | － | 。 | － | 。 | 3 | 。 | $\rightarrow$ | $\rightarrow$ | ate |
| 10300 | 10350 | 。 |  | － | － | 3 | － | － | － | － | － | － | 3 | 。 | － | － |  |
| 10350 | 10400 |  |  |  |  |  |  |  |  |  | － | － | 3 | 。 | ． | － |  |
| 10400 | 10450 | 。 | 2 | 2 | 1 | 3 | 1 |  |  |  |  | － | 3 |  | － |  |  |
| 10450 | 10500 | － | $=$ | $=$ | － | ${ }^{3}$ | 1 | － | － | － | － | － | 3 | 。 | ． | － |  |
|  |  | － | 2 | 2 | 1 | 3 | 1 | － | － | － | － | － | 3 | 。 | － | － |  |
| 10500 | 10550 | 。 | 2 | 2 | ． | ${ }^{3}$ | ． | 。 | 。 | 。 | － | 。 | 3 | 。 | － | － |  |
| 10550 | 10600 | 。 | 2 | － | － 1 | 3 | － | － | － | － | － | － | 3 | 。 | － |  |  |
| 10600 | 10650 | － | 2 | 2 | －-1 | 3 | $\cdots$ | － | $\bigcirc$ | － | $\bigcirc$ | － | ${ }^{3}$ | － | － | － |  |
| 10650 | 10700 | － | 1 | 2 | 1 | 3 | － | 。 | 。 | － | － | － | ． | 。 | 4 |  |  |
| 10700 | 10750 | $\bigcirc$ | － | 2 | － | 3 | $\bigcirc$ | － | － | － | － | － | 3 | 。 | 4 | 4 |  |
| 10750 | 10800 | $\bigcirc$ | $\stackrel{-1}{-1}$ | － | － | 3 | $\bigcirc$ | － | $\bigcirc$ | － | $\bigcirc$ | － | 3 | 。 | 4 | 4 |  |
| 10800 | 10850 | 。 | 。 | － | － | ${ }^{3}$ | － | － | － | － | － | － | 2 | 2 | ${ }^{3}$ | 3 |  |
| 10850 | 10900 |  | － |  |  |  |  |  | － | － | － | － | 2 | 2 | 3 | 3 | Tomel |
| 10900 |  | － | － | 2 | － | 3 | － | － | － | － | － | － | 2 | 2 | 3 | 3 |  |
|  | 10950 | － | 1 | 2 | 1 | 3 | － | － | $\bigcirc$ | － | － | － | 2 | 2 | 3 | 3 |  |
| 10950 | 11000 | 。 | ． | 2 | － | 3 | 。 | 。 | 。 | 。 | $\bigcirc$ | 。 | 2 | 2 | 3 | ${ }_{3}$ | Combination of level difference，hilliness，bendiness and earthworks／m．Difficult construction access and disruption to local traffic due to construction． |
| 11000 | 11050 | 。 | － | 2 | － 1 | 3 | $\bigcirc$ | － | － | － | － | 。 | 2 | 2 | ${ }^{-}$ | － | Comene |
| 11050 | 11100 | ， |  |  | ， | ， | 。 | 。 | － | 。 | － | － | 2 | 2 | ， | ， |  |
| 11100 | 11150 |  |  |  |  | 3 |  |  | $\bigcirc$ | － | － | － | － | 2 | 3 | －3 |  |
|  |  | － | － | 2 | － | 3 | － | － | － | － | － | － | 2 | 2 | 4 | 4 | Comele |
| 11150 | 11200 |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  | Semememe |
| 11200 | 11250 | $\bigcirc$ | 2 | 2 |  |  | 1 |  | $\bigcirc$ | － | － | － | 2 | 2 | － | S |  |
|  | 11250 | － |  | － | 1 | 3 | － |  | － | － | $\bigcirc$ | － | 2 | － | ． | S | Combination of level difference，hilliness，bendiness and earthworks／m．Difficult construction access and disruption to local traffic due to construction． |
| 11250 | 11300 |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
|  |  | － | 2 | 2 | ${ }_{-}$ | 3 | － | － | － | － | － | － | 2 | － | s | ． |  |
| 11300 | 11350 |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  | Embankments up to 13 m high on non－identified ground． Combination of level difference，hilliness，bendiness and earthworks／m．Difficult construction access and disruption to local traffic due to construction． |


| 11350 | 11400 | － |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  | Embankments up to 13 m high on non－identified ground． Combination of level difference，hilliness，bendiness and earthworks／m．Difficult construction access and disruption |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 11400 | 11450 |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
|  |  | － | 2 | － | ${ }^{-1}$ | 3 | 0 | 。 | － | － | － | － | 2 | 2 | 4 |  | ） |
| 11450 |  | － | $\pm$ | 2 | － | 3 | － | － | － | － | － | － | 2 | 2 | 3 | 3 |  |
| 11500 | 11550 | 。 | 1 | ， | ＋ | ， | 。 | 。 | 。 | 。 | － |  |  | ， | ， |  | mamborlee |
| 11550 | 11600 |  | － | － | － | 3 | － | － | 。 | － | － | － | － | 2 | 3 | 3 | Mat |
|  |  | － | ． | 2 | － | 3 | $\bigcirc$ | － | － | － | $\bigcirc$ | － | 2 | 2 | 3 | 3 |  |
| 11600 | 11650 | 。 | 1 | － | － | 3 | － | 。 | 。 | － | － | 。 |  | 2 | ${ }^{3}$ |  | Comen |
| 11650 | 11700 |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
|  |  | － | 1 | 2 | － | 3 | － | － | － | － | － | － | 2 | 2 | 3 |  |  |
| 11700 | 11750 | 。 | － | 2 | 1 | 3 | － | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 2 | 2 | ${ }^{3}$ | 3 | Cemenemene |
| 11750 | 11800 | 。 | 。 | ， | ， | ， | － | 。 | 。 | 。 |  |  |  |  |  |  |  |
| 11800 | 11850 |  | － | ： 2 | － | 3 | － | － | $\bigcirc$ | － | － | － | 2 | 2 | 3 |  |  |
|  |  | － | 。 | 2 | 1 | 3 | － | － | － | － | － | － | 2 | 2 | 3 | 3 |  |
| 11850 | 11900 | 。 | － | 2 | － | 3 | 。 | 。 | 。 | － | 。 | 。 |  | 2 | 3 |  |  |
| 11900 | 11950 |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
|  |  | － | － | 2 | 1 | 3 | － | － | － | － | － | － | 2 | 2 | ${ }^{3}$ | 3 |  |
| 11950 | 12000 | － | 。 | $\sim$ | 1 | 3 | － | － | － | － | － | － | 2 | 2 | 3 | 3 | 隹 |
| 12000 | 12050 | 。 | 。 | 2 | － | 3 | － | － | － | 。 | 。 | 。 | 2 | 2 | ． |  |  |
| 12050 | 12100 | － | － |  |  | ， | ， | ， | － | ， | － | － |  | ， | ， |  |  |
| 12100 | 12150 |  |  |  |  |  | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － |  |  |  |  |  |  |  |
| 12150 | 12200 | － | － | － | － | 3 | 。 | － | － | － | － | － | 12 | 2 | 3 | ${ }^{3}$ | 为 |
|  |  | － | 。 | 2 | $\pm$ | 3 | － | － | － | － | － | － | 2 | 2 | 3 | 3 |  |
| 12200 | 12250 | 。 | 。 | 2 | － | 3 | － | 。 | 。 | － | 。 | － |  | 2 | 3 | 3 |  |
| 12250 | 12300 |  |  |  |  | ， |  | 。 | ， | ， |  |  |  |  | ， |  |  |
| 12300 | 12350 |  | － | － | － | 3 | ． | ． | ． | － | － | － |  | 2 | 4 |  | （oumen |
|  |  | － | － | 2 | － | 3 | － | － | － | － | － | － | 2 | 2 | 3 | 3 |  |
| 12350 | 12400 | 。 | 。 | 2 | － | 3 | － | 。 | 。 | 。 | － | － |  | 2 | 3 | ${ }^{3}$ |  |
| 12400 | 12450 | 。 |  |  |  | ， | ， | 。 | 。 | ， | 。 | 。 |  | ， | ， |  | Comen |
| 12450 | 12500 |  |  |  |  |  | － | － | ． | － | － | ． |  | 2 |  |  |  |
|  |  | － | 1 | 2 | 1 | 3 | － | － | － | － | － | － |  | 2 | 3 | 3 | 边 |
| 12500 | 12550 | － | $\pm$ | 2 | 1 | 3 | － | － | － | － | － | － | 2 | 2 | 3 | 3 | Combination of level difference，hilliness，bendiness and earthworks／m．Difficult construction access and disruption to local traffic due to construction． |
| 12550 | 12600 | 。 | 1 |  |  | 3 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 |  | 2 | $\cdots$ |  |  |
| 12600 | 12650 | 。 |  |  | ， | ， | ， | 。 | 。 | ， | － | ， |  |  | ， |  |  |
| 12650 | 12700 |  |  |  | － | S | ． | － | 。 | － |  |  |  |  |  |  |  |
| 12700 |  | － | － | 2 | － | 3 | － | － | － | － | － | － |  | 2 | 3 | 3 | ） |
|  |  | － | ${ }^{1}$ | 2 | － | 3 | － | － | － | － | － | － | 2 | 2 | 3 | 3 |  |
| 12750 | 12800 | 。 | 1 | 2 | 1 | 3 | － | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 |  | 2 | ${ }_{3}$ | 3 | Comene |
| 12800 | 12850 | ， |  |  |  |  | ， | － | － | － | ， | － |  | 2 |  |  |  |
| 12850 | 12900 |  |  |  |  |  | － | － | － |  | － | － |  | 2 | 3 |  |  |
|  |  | － | － | 2 | － | 3 | － | － | － | － | － | － |  | 2 | 3 | 3 |  |
| 12900 |  | － | $\pm$ | 2 | － | － 3 | － | － | － | － | － | － | 2 | 2 | 3 | 3 | 隹 |
| 12950 | 13000 |  |  |  | － |  | － |  |  | － |  |  |  |  |  |  |  |
|  |  | － | 1 | 2 | $\pm$ | 3 | － | － | － | － | － | － |  | 2 | 3 | 3 | 退 |
| 13000 | 13050 | 0 | 1 | 2 | 1 | 3 | $\bigcirc$ | － | － | － | － | － |  | 2 | 3 | 3 |  |
| 13050 | 13100 | 。 | 4 | 2 | － | ${ }^{3}$ | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | ： | 2 | 3 | ${ }_{3}$ | cemen |
| 13100 | 13150 |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
| 13150 | 13200 | 。 | － | 2 | － | ${ }^{3}$ | － | － | － | － | － | － |  | 2 | 3 | ${ }^{3}$ | ） |
|  |  | － | 1 | － | － | 3 | $\bigcirc$ | － | － | － | － | － | 2 | 2 | 3 | 3 |  |
| 13200 | 13250 |  |  |  |  |  |  |  | 。 | 。 | 。 | 。 |  | 2 | 3 |  |  |
| 13250 | 13300 |  |  |  |  |  |  | － | － | － | － | － |  | 2 | ${ }^{-3}$ |  |  |
|  |  | － | － | 2 | $-1$ | 3 | － | － | － | － | － | － | ： | 2 | 3 | 3 |  |
| 13300 | 13350 | 。 | － | 2 | 1 | 3 | － | － | － | － | － | － | 2 | 2 | 3 | 3 |  |
| 13350 | 13400 |  |  |  |  |  |  | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 |  | 2 | 3 |  |  |
| 13400 | 13450 |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
|  |  | － | $\pm$ | 2 | － | 3 | － | － | － | － | － | － |  | 2 | 3 | 3 |  |
|  | 13500 | － | 1 |  |  | 3 | － | － | － | － | － | － |  | 2 | 3 |  | 隹 |
| 13500 | 13550 |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
| 13550 | 13600 |  | － | － | － | 3 | － | － | － | － | － | － |  | 2 | ${ }^{-3}$ | 3 | 何 |
|  |  | － | 。 | 2 | 1 | 3 | － | － | － | － | － | － | 2 | 2 | 3 | 3 |  |
| 13600 | 13650 |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  | ， | ， |  |  |
| 13650 | 13700 | $\because$ | $\stackrel{-1}{ }$ | 2 | － | 3 | $\bigcirc$ | $\stackrel{-}{1}$ | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | 2 | 2 | 4 | 4 |  |
| 13700 | 13750 |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
| 13750 | 13800 | － | 1 | 2 | － | 3 | － | － | － | － | － | － | 2 | 2 | 3 | 3 |  |
|  |  | － | 2 | 2 | － | 3 | － | $\bigcirc$ | － | － | － | － | 2 | 2 | 4 | ， |  |
| 13800 | 13850 | 。 | 1 |  |  |  |  | 。 | 。 | 。 |  |  |  |  |  |  |  |
| 13850 | 13900 |  | 4 |  | 1 | 3 | $\bigcirc$ | － | － | － | － | 。 |  | 2 | 3 |  | （oumele |
|  |  | － | 1 | 2 | － | 3 | － | － | － | － | － | － |  | 2 | 3 |  |  |
| 13900 | 13950 | － | － | 2 | － | 3 | － | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 |  | 2 | ${ }^{3}$ |  | Comen |
| 13950 | 14000 | － |  |  |  |  |  |  |  |  | － |  |  | 2 |  |  |  |
| 14000 | 14050 | $\bigcirc$ | 1 | 2 | － | 3 | － | － | － | － | － | － | 2 | 2 | 3 | 3 |  |
|  |  | － | － | 2 | － | 3 | － | － | － | － | － | － | 2 | 2 | 3 | 3 |  |
| 14050 | 14100 | － | 。 | 2 | 1 | 3 | － | 。 | 。 | － | － | 。 |  | 2 | ${ }^{3}$ |  |  |
| 14100 | 14150 |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  | 2 | 3 |  |  |
| 14150 | 14200 | 。 | － | 2 | － | 3 | － | － | － | － | － | － | 2 | 2 | 3 |  |  |
|  |  | － | － | 2 | － | 3 | － | － | － | － | － | － | 2 | 2 | 3 |  |  |
| 14200 | 14250 |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  | Comen |
| 14250 | 14300 | － | － |  |  | 3 |  |  |  |  |  |  |  | 2 | 3 |  |  |
|  |  | － | － | 2 | － | 3 | － | － | － | － | － | － |  | 2 | 3 |  |  |
| 14300 | 14350 | 。 | － | 2 | － | 3 | － | － | － | － | － | － | 2 | 2 | 3 |  | 隹 |
| 14350 | 14400 | 。 | 。 | ， | ， | ， | 。 | 。 | － | 。 | 。 | 。 | ， | ， | ， | ， | Comen |
| 14400 | 14450 |  | － | － | － | ， |  |  |  | － | － |  |  | 2 |  |  | 为 |
|  |  | － | － | 2 | － | 3 | － | － | － | － | － | － | 2 | 2 | 3 |  |  |
| 14450 | 14500 | － | － | 2 | － | 3 | － | － | － | － | － | － | 2 | 2 | 3 |  |  |
| 14500 | 14550 | 。 | 。 | 2 | 1 | 3 | 。 | 。 | 。 | － | － | 。 | 2 | 2 | 3 |  | Comen |
| 14550 | 14600 |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  | 2 |  | 3 |  |  |



## Rules Total Scor

Structures Score＋Flooding Score（Average of $L, M$ and $N$
＋Utilities score＋Constructability Score（Minimum value of $\mathrm{P} \& \mathrm{Q}$
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
could represent 2 reds or $3 / 4$ ambers．
If total is between -3 and -5 sho

| $\begin{aligned} & \text { ? } \\ & \stackrel{\rightharpoonup}{\overrightarrow{1}} \\ & \text { ᄅ. } \\ & \text { In } \end{aligned}$ |  |  |  |  |  |  | $\begin{aligned} & 00 \\ & \stackrel{0}{0} \\ & \stackrel{\Gamma}{0} \\ & \stackrel{\rightharpoonup}{2} \\ & \stackrel{\rightharpoonup}{0} \end{aligned}$ | $\qquad$ |  |  |  |  |  |  | $\begin{aligned} & \pi \\ & \frac{\pi}{\sigma} \end{aligned}$ |  |  |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
|  |  |  |  | $\begin{aligned} & \text { 䍛 } \\ & \stackrel{\rightharpoonup}{3} \\ & \stackrel{0}{0} \end{aligned}$ | $\begin{array}{\|l\|l} \text { 포 } \\ \text { 咅 } \\ \text { din } \end{array}$ |  | $\begin{aligned} & 00 \\ & \stackrel{0}{0} \\ & \stackrel{0}{0} \\ & \stackrel{\rightharpoonup}{2} \\ & \stackrel{\rightharpoonup}{0} \end{aligned}$ | $\qquad$ |  |  |  |  |  |  | $\begin{aligned} & \text { 물 } \\ & \underline{\underline{1}} \end{aligned}$ |  |  |
| 0 | 50 | － | － 1 | － 1 | － | 3 | 0 | － | － | － | － | － | 2 | 1 | － 3 | 3 | combination of level difference，hilliness，bendiness and earthworks／m Difficult construction access and some local disruption due to construction |
| 50 | 100 | － | － | － | － | ${ }^{3}$ | － | － | － | － | － | － | 2 | ． | 3 | 3 |  |
| 100 | 150 | － | － | － | ${ }^{-1}$ | 3 | － | $\bigcirc$ | － | 0 | － | － | 2 | 1 | ${ }^{-3}$ | ${ }^{-3}$ |  |
| 150 | 200 | － | － | ${ }^{-1}$ | ${ }_{-1}$ | ${ }^{-3}$ | － | － | － | 0 | － | － | 2 | － | ${ }^{-3}$ | － 3 |  |
| 200 | 250 | － | ${ }_{-1}$ | － | ${ }_{-1}$ | ${ }^{-3}$ | － | 。 | － | － | 。 | － | 2 | － | － | － |  |
| 250 | 300 | － | － 1 | － | － | ${ }^{-3}$ | － | － | － | － | － | － | 2 | 1 | ${ }^{-3}$ | － 3 |  |
| 300 | 350 | － | － | － | － | ${ }^{3}$ | － | － | － | － | － | － | 2 | － | ${ }^{-3}$ | ${ }^{3}$ |  |
| 350 | 400 | 。 | ${ }^{-}$ | － | － | 3 | － | － | 。 | － | 。 | － | 2 | $\pm$ | 3 | 3 |  |
| 400 | 450 | 0 | 1 | $-1$ | － 1 | 3 | $\bigcirc$ | － 1 | － | 0 | － | 0 | 2 | －1 | 4 | 4 | New structure for Burn of Drumblade－length 100 m <br> combination of level difference，hilliness，bendiness and <br> earthworks／m <br> Difficult construction accesss and some local disruption due <br> to construction |
| 450 | 500 | － | ${ }^{-1}$ | － | － | ${ }^{-3}$ | － | － | － | － | － | － | 2 | 1 | 4 | 4 |  |
| 500 | 550 | － | － | － | － | 3 | － | － | － | － | － | － | － | 1 | 4 | ${ }_{4}$ |  |
| 550 | 600 | 。 | 1 | 1 | 1 | 3 | 0 | $\bigcirc$ | 0 | 0 | $\bigcirc$ | 0 | 2 | 1 | ${ }^{3}$ | ． 3 | combination of level difference，hilliness，bendiness and earthworks／m Difficult construction access and some local disruption due to construction |
| 600 | 650 | － | － | － | － | 3 | － | － | － | － | － | 。 | 2 | － | ${ }^{-3}$ | ${ }^{3}$ |  |
| 650 | 700 | － | － | ${ }_{-}$ | － | ${ }^{-3}$ | － | － | － | － | 。 | 。 | 2 | 1 | ${ }^{-3}$ | 3 |  |
| 700 | 750 | － | 1 | 1 | － | ${ }^{-3}$ | － | 0 | － | 0 | 0 | － | 2 | － | ${ }^{-3}$ | ${ }^{-3}$ |  |
| 750 | 800 | － | 1 | ${ }_{-}$ | ${ }_{-1}$ | ${ }^{-3}$ | － | 。 | － | － | － | － | 2 | －1 | ${ }^{-3}$ | ${ }^{3}$ |  |
| 800 | 850 | － | 1 | ． 1 | － | 3 | － | － | － | － | － | － | 2 | ． | ${ }^{-3}$ | 3 |  |
| 850 | 900 | 0 | 2 | 1 | － | 3 | 1 | $\bigcirc$ | 0 | 0 | － | 。 | 2 | － | 4 | 4 |  |
| 900 | 950 | － | 2 | ${ }^{-1}$ | ${ }^{-1}$ | 3 | － 1 | － | － | － | － | 。 | 2 | － | 4 | 4 |  |
| 950 | 1000 | 。 | － | ${ }^{-1}$ | － 1 | － | 2 | － | － | － | ． | － | －2 | － | － | － |  |
| 1000 | 1050 | － | ${ }^{3}$ | ${ }^{-1}$ | ${ }^{-1}$ | 3 | 2 | － | － | － | － | － | 2 | － | － | － |  |
| 1050 | 1100 | － | ${ }^{3}$ | － | － | 3 | 2 | － | － | － | － | － | 2 | － | － | － |  |
| 1100 | 1150 | 0 | 3 | ${ }_{-}$ | ${ }_{-1}$ | ${ }^{-3}$ | － 2 | － | － | － | 。 | － | 2 | 1 | － | 6 |  |
| 1150 | 1200 | － | 3 | 1 | － | 3 | 2 | － | － | － | 。 | 。 | 2 | ． | $\checkmark$ | － |  |
| 1200 | 1250 | 0 | 3 | 1 | 1 | 3 | － 2 | 1 | 0 | － | － | 0 | 2 | 1 | $\rightarrow$ | － | Structure for side road crossing combined with cuttings up to 36 m high（but greater than 19 m ）in non－identified geotechnical constraint and rock combination of level difference，hilliness，bendiness and earthworks／m Difficult construction access and some local disruption due to construction |
| 1250 | 1300 | 。 | ${ }^{-3}$ | － | － | 3 | 2 | 。 | － | 。 | － | 0 | 2 | 4 | － | － |  |
| 1300 | 1350 | － | －3 | － | ${ }_{-}$ | － | －2 | － | － | － | － | 。 | 2 | － | － | － |  |
| 1350 | 1400 | 。 | －3 | 1 | － 1 | ${ }_{3}$ | － | 。 | － | 0 | 。 | 。 | － | 1 | 5 | ． |  |
| 1400 | 1450 | － | 2 | － | ${ }^{-1}$ | 3 | － | － | － | － | － | － | 2 | － | 4 | 4 |  |
| 1450 | 1500 | 。 | ${ }^{-1}$ | － | ${ }^{-1}$ | ${ }^{3}$ | 0 | － | $\bigcirc$ | 0 | $\bigcirc$ | 0 | 2 | 1 | －3 | 3 | combination of level difference，hilliness，bendiness and earthworks／m Difficult construction access and some local disruption due to construction |
| 1500 | 1550 | 0 | － | $\stackrel{1}{1}$ | － | ${ }^{-3}$ | － | － | － | － | － | － | 2 | － | 3 | 3 |  |
| 1550 | 1600 | － | － | － | － | ${ }^{-3}$ | － | － | － | － | － | － | 2 | 1 | 3 | 3 |  |
| 1600 | 1650 | 0 | 。 | ${ }_{-}$ | ${ }_{-}$ | ${ }^{-3}$ | － | － | $\bigcirc$ | － | － | － | － | － 1 | － | 3 |  |
| 1650 | 1700 | － | ${ }_{-}$ | － | ${ }^{-}$ | 3 | － | － | － | － | － | 。 | 2 |  | ${ }^{-3}$ | 3 |  |
| 1700 | 1750 |  | 1 | － | － | .$^{3}$ | $\bigcirc$ | 2 | $\bigcirc$ | 0 | $\bigcirc$ | － | 2 | 1 | ． 5 | － |  |
| 1750 | 1800 | － | ${ }^{-1}$ | － | ${ }^{-1}$ | 3 | 0 | 2 | － | － | － | 。 | 2 |  | 5 | ${ }_{-}$ |  |
| 1800 | 1850 | － | 2 | － | ${ }_{-1}$ | ${ }^{-3}$ | － 1 | 2 | － | － | 。 | － | 2 | 1 | ${ }_{6}$ | $\bigcirc$ |  |
| 1850 | 1900 | － | 2 | ${ }_{-1}$ | ${ }_{-}$ | 3 | － | 2 | － | － | － | － | 2 | ． 1 | － | － |  |
| 1900 | 1950 | － | 2 | $-1$ | － | ${ }^{-}$ | － | 2 | － | － | 。 | 。 | 2 | 1 | ${ }_{6}$ | － |  |
| 1950 | 2000 | － | 2 | － | $\pm$ | ${ }^{-3}$ | － | 2 | － | － | － | － | 2 | ． | － 5 | － |  |
| 2000 | 2050 | 0 | ${ }_{-}$ | － | － | 3 | 。 | 2 | － | － | － | 。 | 2 | 1 | s | － |  |
| 2050 | 2100 | 。 | ${ }^{-1}$ | .$^{-1}$ | － | 3 | － | － | － | － | － | － | 2 | － | 3 | 3 | combination of level difference，hilliness，bendiness and earthworks $/ \mathrm{m}$ Difficult construction access and some local disruption due to construction |
| 2100 | 2150 | － | － | － | － | ${ }^{-3}$ | － | － | － | － | － | － | 2 | － | 3 | ${ }^{-3}$ |  |
| 2150 | 2200 | － | .$^{-}$ | － | － | 3 | － | － | － | － | － | － | 2 | 4 | 3 | － 3 |  |
| 2200 | 2250 | － | ${ }_{-}-$ | $-$ | － | 3 | － | $\bigcirc$ | － | 0 | － | － | 2 | － | ${ }^{-}$ | 3 |  |
| 2250 | 2300 | － | － | － | － | 3 | － | － | － | － | － | 。 | 2 | 1 | 3 | 3 |  |
| 2300 | 2350 | 0 | － | － | .$^{1}$ | 3 | － 1 | $\bigcirc$ | 0 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | 0 | 3 | $\bigcirc$ | － | － 5 |  |
| 2350 | 2400 | － | 2 | － | － | 3 | ${ }_{-1}$ | － | － | － | － | － | 3 | － | － | －5 |  |
| 2400 | 2450 | － | 2 | 1 | － 1 | 3 | .$^{-1}$ | － | － | － | － | － | 3 | － | 5 | ． |  |
| 2450 | 2500 | － | 2 | .$^{-}$ | ${ }_{-}$ | ${ }^{-3}$ | ${ }^{-1}$ | － | － | － | － | － | 3 | 。 | 5 | s |  |
| 2500 | 2550 | 0 | 2 | 1 | ${ }^{-1}$ | ${ }^{-3}$ | .$^{-1}$ | － | － | － | － | － | 3 | － | －5 | 5 |  |
| 2550 | 2600 | － | 2 | － | － | 3 | － | － | － | － | － | － | 3 | 。 | － | ． |  |
| 2600 | 2650 | － | 2 | － | $-1$ | 3 | $\stackrel{-1}{ }$ | 。 | 。 | － | － | － | 3 | 。 | － | ． |  |
| 2650 | 2700 | － | 2 | － | ${ }^{-1}$ | 3 | － | － | － | － | － | － | 3 | 。 | － | 5 |  |
| 2700 | 2750 | 0 | 3 | － | 1 | ${ }^{3}$ | － 2 | 。 | － | 0 | 0 | 0 | 3 | 。 | 7 | $\rightarrow$ | Cuttings up to 27 m high in rock combination of level difference，hilliness，bendiness and earthworks／m <br> Difficult construction access |
| 2750 | 2800 | － | 3 | $-1$ | － | 3 | 2 | － | － | － | － | － | 3 | 。 | 7 | $\rightarrow$ |  |
| 2800 | 2850 | － | 3 | ${ }^{-1}$ | － | 3 | $-2$ | － | － | 0 | － | － | 3 | － | $\rightarrow$ | $\rightarrow$ |  |
| 2850 | 2900 | － | 3 | ${ }_{-}$ | ${ }^{-1}$ | 3 | $-2$ | － | － | － | － | － | 3 | － | $\rightarrow$ | $\rightarrow$ |  |
| 2900 | 2950 | － | 3 | ${ }_{-}$ | ${ }_{-}$ | 3 | 2 | － | － | 。 | － | － | 3 | － | $\rightarrow$ | $\rightarrow$ |  |
| 3950 | 3000 | $\div$ | ${ }_{3}$ | $\stackrel{-1}{-1}$ | － | 3 | $\stackrel{-1}{-1}$ | － | － | $\bigcirc$ | － | － | 3 | － | $\rightarrow$ | $\rightarrow$ |  |


| 3050 | 3100 | 0 | 2 | ${ }^{-1}$ | －1 | ． 3 | ${ }_{-}$ | － | 0 | － | $\bigcirc$ | － | 3 | 。 | －5 | ． | Cuttings up to 14.2 m high（but greater than 10 m ）in rock combination of level difference，hilliness，bendiness and eambunorssm <br> Difficult construction access |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 3100 | 3150 | 0 | － | － 1 | ${ }^{-1}$ | ${ }^{-3}$ | 0 | 0 | 。 | 。 | 0 | 。 | 3 | 。 | 4 | 4 | combination of level difference，hilliness，bendiness and earthworks／m Difficult construction access |
| 3150 | 3200 | 。 | － | － 1 | －1 | ${ }^{-3}$ | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 3 | 0 | 4 | 4 |  |
| 3200 | 3250 | 0 | －1 | － 1 | ${ }^{-1}$ | 3 | 0 | 0 | － | 0 | 0 | 0 | 3 | 。 | 4 | 4 |  |
| 3250 | 3300 | 。 | － 1 | － 1 | －1 | ${ }^{3}$ | 0 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 3 | 。 | 4 | 4 |  |
| 3300 | 3350 | 。 | －2 | －1 | －1 | ${ }^{-3}$ | －1 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | ． 3 | 。 | ． 5 | ． 5 | Embankments up to 19.0 m high in non－identified geotechnical constraint combination of level difference，hilliness，bendiness and earthworks／m <br> Difficult construction access |
| 3350 | 3400 | 。 | $-2$ | － 1 | ${ }_{-1}$ | －3 | ${ }_{-1}$ | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | ． 3 | 。 | － 5 | － 5 |  |
| 3400 | 3450 | 。 | $-2$ | － 1 | $-1$ | ${ }^{3}$ | ${ }_{-1}$ | 。 | － | 。 | 。 | 。 | ． | 。 | － | － |  |
| 3450 | 3500 | 。 | －2 | －1 | ${ }_{-1}$ | － 3 | ${ }^{-1}$ | 。 | 。 | － | 。 | 。 | － 3 | 。 | 5 | － 5 |  |
| 3500 | 3550 | 。 | －2 | －1 | ${ }_{-1}$ | ${ }^{-3}$ | －2 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | －3 | 。 | － | － | Embankments up to 21 m high in non－identified geotechnical constraint combination of level difference，hilliness，bendiness and earthworks／m <br> Difficult construction access |
| 3550 | 3600 | 。 | 2 | － 1 | －1 | － 3 | －2 | － | － | 。 | 。 | 。 | 3 | 。 | － | － |  |
| 3600 | 3650 | － | ${ }^{-3}$ | － 1 | ${ }^{-1}$ | ${ }^{-3}$ | 2 | － | － | － | － | － | ． 3 | － | $-7$ | $\rightarrow$ |  |
| 3650 | 3700 | － | ${ }^{-3}$ | － 1 | － 1 | － 3 | ${ }_{-1}$ | 。 | 。 | － | 。 | 。 | 3 | 。 | － | － |  |
| 3700 | 3750 | 。 | －2 | －1 | ${ }_{-1}$ | ${ }^{3}$ | －1 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | －3 | 。 | ${ }_{-5}$ | － |  affruut constuction aceess |
| 3750 | 3800 | 。 | －2 | － 1 | ${ }^{-1}$ | ${ }^{-3}$ | － 1 | － | 。 | － | 。 | 。 | 3 | 。 | － 5 | － |  |
| 3800 | 3850 | 。 | －2 | ${ }_{-1}$ | －1 | 3 | － | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | － | 0 | －5 | ． 5 |  |
| 3850 | 3900 | 。 | 2 | －1 | －1 | － 3 | 。 | 。 | 。 | 。 | 0 | 。 | .$^{3}$ | 。 | 4 | 4 | combination of level difference，hilliness，bendiness and earthworks／m <br> on access |
| 3900 | 3950 | 。 | － 1 | － 1 | － 1 | － 3 | 。 | － | 。 | 。 | 。 | 。 | 3 | 。 | 4 | 4 |  |
| 3950 | 4000 | － | － | － | －-1 | ${ }^{3}$ | 0 | － | － | 0 | 。 | 。 | 3 | 。 | 4 | 4 |  |
| 4000 | 4050 | － | $-1$ | － 1 | －1 | － 3 | 0 | 。 | － | 0 | － | 。 | 3 | 。 | 4 | 4 |  |
| 4050 | 4100 | 0 | 2 | ${ }_{-1}$ | －1 | － 3 | － | 0 | 0 | 0 | 0 | 。 | ${ }_{3}$ | 。 | ． 5 | － | Cuttings up to 12.2 m high in rock earthworks／m <br> Difficult construction access |
| 4100 | 4150 | 。 | ${ }_{-3}$ | ${ }_{-1}$ | ${ }_{-1}$ | ${ }^{-3}$ | ${ }_{-2}$ | 。 | 。 | 。 | 。 | － | 3 | 。 | － | － | Cuttings up to 30.2 m high in rock combination of level difference，hilliness，bendiness and earthworks／m <br> Difficult construction access |
| 4150 | 4200 | － | ${ }^{-3}$ | ${ }_{-1}$ | －1 | ${ }^{3}$ | －2 | － | － | － | 。 | － | 3 | 。 | $-7$ | $\rightarrow$ |  |
| 4200 | 4250 | 。 | ${ }^{-3}$ | － 1 | ${ }^{-1}$ | ${ }^{3}$ | －2 | － | － | － | 。 | － | ${ }^{-3}$ | － | － 7 | $\cdot 7$ |  |
| 4250 | 4300 | 。 | ${ }^{-3}$ | －-1 | ${ }^{-1}$ | － 3 | －2 | 。 | 0 | － | 。 | 。 | － | 。 | $\rightarrow$ | $\rightarrow$ |  |
| 4300 | 4350 | 。 | ${ }^{3}$ | －-1 | ${ }^{-1}$ | ${ }^{-3}$ | －2 | － | － | 。 | 。 | 。 | ${ }^{3}$ | － | $\rightarrow$ | $\rightarrow$ |  |
| 4350 | 4400 | 。 | ${ }^{-3}$ | － 1 | －-1 | ${ }^{-3}$ | － 2 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | －3 | 。 | $\rightarrow$ | $\rightarrow$ |  |
| 4400 | 4450 | 。 | ${ }^{-3}$ | － 1 | －1 | － 3 | －2 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 3 | 。 | － 7 | $\rightarrow$ |  |
| 4450 | 4500 | 。 | 3 | － 1 | ${ }_{-1}$ | 3 | － 2 | 。 | 0 | 0 | 0 | 。 | 3 | 。 | $\rightarrow$ | －7 |  |
| 4500 | 4550 |  |  |  |  |  |  | 。 |  |  |  |  |  |  |  |  | Fins5 4229 |
| 4550 | 4600 |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |

## Rules

Structures Score + Flooding Score (Average of L, M and $N$
+Utilities score + Constructability Score (Minimum value of $\mathrm{P} \& \mathrm{Q}$
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 since this
could represent 2 reds or $3 / 4$ ambers.
If total is between -3 and -5 sho








| 15450 | 15500 | 0 | -1 | -2 | 0 | -3 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | -1 | -1 | -2 | -2 |  |  |
| :--- | :--- | :--- | :--- | :--- | :--- | :--- | :--- | :--- | :--- | :--- | :--- | :--- | :--- | :--- | :--- | :--- | :--- | :--- |
| 15500 | 15550 | 0 | -1 | -2 | 0 | -3 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | -1 | -1 | -2 | -2 |  |  |
| 15550 | 15600 | 0 | -1 | -2 | 0 | -3 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | -1 | -1 | -2 | -2 |  |  |
| 15600 | 15650 | 0 | -1 | -2 | 0 | -3 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | -1 | -1 | -2 | -1 | -2 | -2 |



## Rules

Structures Score＋Flooding Score（Average of $L, M$ and $N$ ）
＋Utilities score＋Constructability Score（Minimum value of P\＆Q）
Then if total＜or equal to -9 then should be coloured red
because this represents possibility of 3 reds or 4 ambers
If teresent 2 reds or $3 / 4$ amb
If total is between -3 and -5 sho

|  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  | c 咅 品 |  |  | $\begin{aligned} & \approx \\ & \frac{0}{\sigma} \end{aligned}$ |  |  |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
|  |  |  |  | $\begin{aligned} & \text { Wo } \\ & 0 \\ & 0 \\ & \vdots .0 \\ & \stackrel{\rightharpoonup}{0} \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & \text { 도́ } \\ & \text { 恳 } \\ & 0 \end{aligned}$ |  | $\begin{aligned} & 00 \\ & \stackrel{0}{0} \\ & \stackrel{\rightharpoonup}{0} \\ & \stackrel{3}{3} \\ & \stackrel{\rightharpoonup}{0} \end{aligned}$ |  |  |  |  | $\begin{aligned} & c \\ & \text { 言 } \\ & \stackrel{\rightharpoonup}{\bar{\sim}} \end{aligned}$ |  | $\begin{aligned} & \overrightarrow{0} \\ & \frac{0}{3} \\ & 0 \\ & \stackrel{0}{0} \\ & \stackrel{0}{0} \\ & \stackrel{\rightharpoonup}{0} \\ & \hline \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & \text { 뭏 } \\ & \underline{\partial} \end{aligned}$ |  |  |
| 0 | 50 | － | － | ${ }_{-1}$ | ${ }_{-}$ | 3 | 0 | － | 0 | 0 | － | － | 2 | 1 | 3 | 3 | Combination of level difference，bendiness，hilliness and earthworks／m Difficult construction access and some local disruption due to construction |
| 50 | 100 | － | － | 1 | － | ${ }^{3}$ | － | － | － | － | － | － | 2 | ． | 3 | － |  |
| 100 | 150 | － | － | － 1 | － | 3 | － | － | － | － | － | － | 2 | － | ${ }^{3}$ | ${ }^{-3}$ |  |
| 150 | 200 | － | － | － 1 | $-1$ | 3 | － | 。 | － | － | － | － | 2 | 1 | 3 | －3 |  |
| 200 | 250 | 。 | 1 | － | ${ }^{-1}$ | ${ }^{3}$ | 0 | － | － | 0 | － | 0 | 2 | 1 | 3 | 3 |  |
| 250 | 300 | ． | － 1 | － | ${ }^{-1}$ | ${ }^{3}$ | － | － | － | － | － | － | 2 | 1 | 4 | 4 |  |
| 300 | 350 | － | － | － | － | ${ }^{3}$ | － | － 1 | － | － | － | － | 2 | 1 | 4 | 4 |  |
| 350 | 400 | － | 1 | 1 | ． 1 | ${ }^{3}$ | － | 1 | － | － | － | － | 2 | 1 | 4 | 4 |  |
| 400 | 450 | 0 | $\bigcirc$ | － | － | 3 | 0 | － | 0 | 0 | $\bigcirc$ | 0 | 2 | 1 | － 3 | 3 | combination of level difference，bendiness，hilliness and earthworks／m Difficult construction access and some local disruption due to construction |
| 450 | 500 | － | － | ${ }_{-}-$ | － 1 | ${ }^{3}$ | － | － | － | － | － | － | 2 | 1 | ${ }^{-3}$ | ${ }^{-3}$ |  |
| 500 | 550 | － | － | $-1$ | － | ${ }^{3}$ | － | 。 | － | － | － | － | 2 | 1 | 3 | ${ }^{3}$ |  |
| 550 | 600 | － | 1 | ${ }_{-}$ | － | 3 | － | － | － | － | 。 | － | 2 | － | 3 | ${ }^{-3}$ |  |
| 600 | 650 | － | － 1 | .$^{-1}$ | ${ }^{-1}$ | ${ }^{3}$ | － | ${ }_{-}$ | － | － | － | － | 2 | ${ }^{-1}$ | 4 | 4 | struture tors ster road cossing |
| 650 | 700 | 0 | $-1$ | － | －1 | 3 | 。 | － | 。 | 。 | － | 0 | － | $-1$ | － | 3 | combination of level difference，bendiness，hilliness and earthworks／m Difficult construction access and some local disruption due to construction |
| 700 | 750 | 0 | － | － | ${ }_{-1}$ | 3 | 1 | $\bigcirc$ | 0 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | 0 | 2 | 1 | ${ }_{4}$ | 4 |  |
| 750 | 800 | － | 2 | － | ${ }_{-}$ | ${ }^{3}$ | － | － | － | － | － | － | 2 | － | 4 | 4 |  |
| 800 | 850 | 。 | 3 | － | $-1$ | 3 | 2 | $\bigcirc$ | 0 | 0 | $\bigcirc$ | 0 | 2 | －1 | 6 | － |  |
| 850 | 900 | － | 3 | － | － | 3 | － 2 | 。 | － | － | － | － | 2 | 1 | － | － |  |
| 900 | 950 | 0 | ${ }^{3}$ | － | － 1 | .$^{3}$ | － 2 | － | － | － | － | $-1$ | 2 | 1 | 7 | － 7 |  |
| 950 | 1000 | － | 3 | .$^{-1}$ | ${ }^{-1}$ | 3 | ． 2 | － | － | － | － | ${ }_{-}$ | 2 | 1 | $\cdot 7$ | － 7 |  |
| 1000 | 1050 | 。 | .$^{3}$ | ${ }^{-1}$ | － 1 | 3 | 2 | － | － | － | － | － | 2 | 1 | － | － |  |
| 1050 | 1100 | － | 3 | ． 1 | － | 3 | 2 | － | － | 0 | － | － | 2 | －1 | $-6$ | － |  |
| 1100 | 1150 | － | ${ }^{3}$ | － 1 | － | ${ }^{3}$ | － 2 | $\bigcirc$ | － | 0 | － | － | 2 | 1 | ${ }^{6}$ | － |  |
| 1150 | 1200 | － | 3 | ${ }^{-1}$ | ${ }^{-1}$ | 3 | ． 2 | － | － | 0 | － | － | 2 | 1 | ${ }_{6}$ | － |  |
| 1200 | 1250 | － | ${ }^{3}$ | ${ }^{-}$ | ${ }_{-}$ | ${ }^{3}$ | －2 | － | 。 | － | － | － | 2 | － | － | － |  |
| 1250 | 1300 | － | 3 | － | － | 3 | ${ }^{3}$ | － | － | 0 | － | － | 2 | － | 7 | $\rightarrow$ | Cuttings up to 45 m high in rock combination of level difference，bendiness，hilliness and earthworks／m Difficult construction access and some local disruption due to construction |
| 1300 | 1350 | 。 | ${ }^{3}$ | － | － | 3 | ${ }^{3}$ | 。 | 。 | 。 | － | － | 2 | － | $\rightarrow$ | $\rightarrow$ |  |
| 1350 | 1400 | － | ${ }^{3}$ | － 1 | － | ${ }^{3}$ | ${ }^{-3}$ | 。 | － | 。 | － | － | 2 | 1 | $\rightarrow$ | $\rightarrow$ |  |
| 1400 | 1450 | － | 3 | ${ }^{-1}$ | ${ }_{-}$ | ${ }^{3}$ | ${ }^{3}$ | － | － | － | － | － | 2 | 1 | 7 | $\rightarrow$ |  |
| 1450 | 1500 | 0 | 3 | 1 | － | 3 | － | － | $\bigcirc$ | 0 | $\bigcirc$ | 0 | 2 | 1 | － | ${ }^{-6}$ | Cuttings up to 36 m high in rock earthworks／m Difficult constr to construction |
| 1500 | 1550 | － | 3 | .$^{-1}$ | － | 3 | － 2 | － | － | － | － | － | 2 | ， | ${ }^{6}$ | － |  |
| 1550 | 1600 | － | ${ }^{3}$ | $-1$ | ${ }^{-1}$ | ${ }^{3}$ | －2 | － | － | － | － | － | 2 | ． | $\checkmark$ | － |  |
| 1600 | 1650 | － | 2 | ${ }^{-1}$ | ${ }_{-1}$ | 3 | － 1 | － | － | ． | － | － | 2 | － 1 | 4 | 4 |  |
| 1650 | 1700 | － | － 1 | $-1$ | $-1$ | 3 | － | － | － | － | － | － | 2 | ${ }_{-1}$ | ${ }^{3}$ | －3 | （e） |
| 1700 | 1750 | － | － | － 1 | ${ }_{-1}$ | － 3 | － | － | － | － | － | － | 2 | － 1 | 3 | 3 |  |
| 1750 | 1800 | 0 | ${ }_{-1}$ | －1 | $-1$ | － | .$^{-1}$ | 1 | 0 | 0 | $\bigcirc$ | － | 2 | ． | － | 5 |  |
| 1800 | 1850 | － | 2 | － 1 | ${ }_{-1}$ | 3 | － | ${ }_{-1}$ | － | － | － | $\bigcirc$ | 2 | － | － | － |  |
| 1850 | 1900 | 0 | 3 | ${ }_{-1}$ | ${ }_{-1}$ | 3 | － 2 | 0 | $\bigcirc$ | 0 | 。 | － | 2 | － | － | － |  |
| 1900 | 1950 | － | 3 | 1 | － | 3 | － 2 | 。 | 。 | － | － | － | 2 | － | － | － |  |
| 1950 | 2000 | － | ${ }^{-3}$ | － | ${ }^{-1}$ | ${ }^{3}$ | －2 | － | － | － | － | － | 2 | － | $\checkmark$ | － |  |
| 2000 | 2050 | － | 3 | ${ }_{-}$ | ${ }^{-1}$ | ${ }^{3}$ | － 2 | － | － | － | － | 。 | 2 | － 1 | ${ }_{6}$ | － |  |
| 2050 | 2100 | 0 | 3 | ${ }^{-}$ | － | ${ }^{3}$ | － 2 | － | － | － | 。 | 。 | 2 | － | ${ }^{6}$ | － |  |
| 2100 | 2150 | － | 3 | － | $-1$ | 3 | 2 | 。 | 。 | － | 。 | － | － | － | ${ }^{6}$ | － |  |
| 2150 | 2200 | － | 3 | ${ }_{-1}$ | $-1$ | 3 | 2 | － | 0 | － | － | － | 2 | － | $\bigcirc$ | $\div$ |  |
| 2200 | 2250 | － | 3 | .$^{-1}$ | $-1$ | 3 | － 2 | － | － | － | 。 | － | 2 | ${ }^{-1}$ | ${ }^{6}$ | － |  |
| 2250 | 2300 | － | 3 | 1 | － | 3 | 2 | － | － | － | － | － | 2 | .$^{1}$ | $\checkmark$ | － |  |
| 2300 | 2350 | － | 3 | ${ }_{-}$ | － | 3 | － 2 | － | － | － | － | － |  | － | ${ }_{6}$ | ${ }_{-}$ |  |
| 2350 | 2400 | 0 | 3 | － | － | 3 | －2 | － | － | － | － | － |  | － | $\checkmark$ | － |  |
| 2400 | 2450 | － | ${ }^{3}$ | － | － | ${ }^{3}$ | －2 | － | － | － | － | － | － | － | $\checkmark$ | － |  |
| 2450 | 2500 | $\bigcirc$ | 3 | － | － | 3 | － 2 | － | － | － | － | － | － | － | ${ }_{6}$ | － |  |
| 2500 | 2550 | － | 3 | － | － | 3 | － 2 | － | － | － | － | － | 2 | － | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ |  |
| 2550 | 2600 | － | 3 | ${ }_{-}$ | $\pm$ | 3 | － | 。 | － | － | － | － | 2 | ${ }^{-1}$ | － | － |  |
| 2600 | 2650 | ． | 3 | － | － | 3 | － | 1 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | 2 | － | $\rightarrow$ | $\rightarrow$ |  |
| 2650 | 2700 | － | 3 | － | － | 3 | －2 | － | － | － | － | － | 2 | － | $\rightarrow$ | $\rightarrow$ |  |
| 2700 | 2750 | － | ， | ${ }_{-1}$ | － | 3 | － 2 | － | － | － | － | － | 2 | － | 7 | $\rightarrow$ |  |
| 2750 | 2800 | $\bigcirc$ | 3 | ${ }_{-}$ | ${ }_{-}$ | 3 | 2 | .$^{1}$ | － | － | － | － | 2 | 1 | $\rightarrow$ | － 7 |  |
| 2800 | 2850 | $\bigcirc$ | －3 | 1 | － | 3 | － 2 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | 0 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | 2 | 1 | － | － |  |
| 2850 | 2900 | － | ${ }^{3}$ | － | － | 3 | 2 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 2 | － | － | － |  |


| 2900 | 2950 | 0 | －2 | ${ }_{-1}$ | －1 | ． 3 | ${ }_{-1}$ | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 2 | 1 | 4 | 4 |  |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 2950 | 3000 | 0 | － | ${ }_{-1}$ | －1 | ${ }^{3}$ | － 1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | －2 | －1 | 4 | 4 |  |
| 3000 | 3050 | 0 | － | ${ }^{-1}$ | －1 | ${ }^{-3}$ | －1 | 。 | 0 | 0 | 0 | 0 | 2 | － 1 | 4 | 4 |  |
| 3050 | 3100 | 0 | － 1 | － 1 | －1 | .$^{3}$ | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 2 | － | －3 | －3 | combination of level difference，hilliness，bendiness and earthworks／m <br> Very difficult construction access and some local disrupton |
| 3100 | 3150 | 。 | ${ }_{-1}$ | －1 | ${ }_{-1}$ | － | － | － | 0 | － | 0 | 0 | －2 | －1 | ${ }^{-3}$ | ${ }^{-3}$ |  |
| 3150 | 3200 | 。 | － 1 | － 1 | ${ }^{-1}$ | － | － | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | －2 | － 1 | ${ }^{-3}$ | － 3 |  |
| 3200 | 3250 | 0 | －1 | －1 | －1 | ． 3 | 0 | － | 0 | 0 | － | 0 | －2 | － 1 | ${ }^{-3}$ | ${ }^{-3}$ |  |
| 3250 | 3300 | 。 | 。 | － 1 | ${ }_{-1}$ | 3 | 。 | 。 | 0 | 。 | 。 | 0 | 2 | － | ${ }^{-3}$ | － 3 |  |
| 3300 | 3350 | 0 | ${ }_{-1}$ | － 1 | ${ }_{-1}$ | ${ }^{-3}$ | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | － | － | － 3 | － 3 |  |
| 3350 | 3400 | 。 | ${ }^{-1}$ | ${ }_{-1}$ | $-1$ | ${ }^{-3}$ | － | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | － | － | ${ }^{-3}$ | ${ }^{-3}$ |  |
| 3400 | 3450 | 0 | ${ }^{-1}$ | － 1 | ${ }_{-1}$ | ${ }^{-3}$ | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | $\bigcirc$ | － | － | －3 | －3 |  |
| 3450 | 3500 | 。 | ${ }_{-1}$ | ${ }_{-1}$ | － 1 | ${ }^{-3}$ | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | －2 | － 1 | －3 | － 3 |  |
| 3500 | 3550 | 0 | － 1 | － 1 | － 1 | － 3 | － 1 | － | 0 | 0 | 0 | 0 | 2 | －1 | 4 | 4 | Cuttings up to 16 m high in rock combination of level difference，hilliness，bendiness and earthworks／m Very difficult construction access and some local disrupton |
| 3550 | 3600 | 。 | $-2$ | － 1 | ${ }_{-1}$ | － 3 | －2 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | － | －1 | ． 5 | － 5 |  |
| 3600 | 3650 | 。 | －3 | － 1 | $-1$ | － 3 | ${ }_{-2}$ | 。 | 0 | 。 | 。 | 。 | －2 | － | － | － 6 |  |
| 3650 | 3700 | 。 | － 3 | － 1 | ${ }_{-1}$ | － 3 | －2 | 。 | 0 | 。 | 。 | 。 | － | － | － | － |  |
| 3700 | 3750 | 。 | ${ }^{-3}$ | － 1 | ${ }_{-1}$ | ${ }^{3}$ | －2 | 。 | 0 | 。 | 。 | 0 | 2 | － 1 | － | .$^{6}$ |  |
| 3750 | 3800 | 。 | ${ }^{-3}$ | －1 | $-1$ | － 3 | －2 | 。 | 0 | 。 | － | $\bigcirc$ | 2 | －1 | － | － 6 |  |
| 3800 | 3850 | 。 | ${ }^{-3}$ | ${ }^{-1}$ | $-1$ | 3 | －2 | 。 | 0 | 。 | 。 | $\bigcirc$ | － | 1 | － | － 6 |  |
| 3850 | 3900 | 。 | .$^{-3}$ | －1 | ${ }_{-1}$ | ${ }^{-3}$ | $-2$ | 。 | 0 | 。 | 0 | 。 | － | － | － | － 6 |  |
| 3900 | 3950 | 0 | ${ }^{-3}$ | ${ }^{-1}$ | － 1 | ${ }^{-3}$ | －2 | 。 | 。 | 。 | 。 | 0 | － | －1 | － | － 6 |  |
| 3950 | 4000 | － | ${ }^{-3}$ | ${ }^{-1}$ | －1 | ${ }^{-3}$ | －2 | 。 | 0 | 。 | － | 0 | －2 | － 1 | － | － 6 |  |
| 4000 | 4050 | 0 | ${ }^{-3}$ | ${ }_{-1}$ | －1 | ${ }^{-3}$ | －2 | 。 | 0 | 。 | 。 | 0 | － | －1 | － | － 6 |  |
| 4050 | 4100 | － | ${ }^{-3}$ | － 1 | － | 3 | －2 | － | 0 | － | － | 0 | 2 | ${ }^{-1}$ | － | － |  |
| 4100 | 4150 | 。 | ${ }^{-3}$ | ${ }^{-1}$ | ${ }_{-1}$ | ${ }^{3}$ | － 2 | － | 0 | － | － | － | 2 | －1 | ${ }_{6}$ | － 6 |  |
| 4150 | 4200 | － | ${ }^{-3}$ | － 1 | －1 | － 3 | －2 | 。 | 0 | 。 | 0 | 0 | 2 | －1 | － | － 6 |  |
| 4200 | 4250 | － | ${ }^{-3}$ | －-1 | － 1 | ${ }^{3}$ | －2 | － | － | － | － | － | －2 | － | － | － 6 |  |
| 4250 | 4300 | － | ${ }^{-3}$ | .$^{-1}$ | －1 | ${ }^{-3}$ | $-2$ | 。 | 0 | － | 。 | 0 | － | － 1 | － | － |  |
| 4300 | 4350 | － | ${ }^{-3}$ | ${ }_{-1}$ | $-1$ | ${ }^{3}$ | $-2$ | $\bigcirc$ | 0 | － | 0 | 。 | － | － 1 | － | － 6 |  |
| 4350 | 4400 | 。 | － 3 | ${ }_{-1}$ | $-1$ | ${ }^{-3}$ | $-2$ | 。 | 0 | 。 | 。 | $\bigcirc$ | － | － 1 | － | － 6 |  |
| 4400 | 4450 | 。 | ${ }^{-3}$ | ${ }^{-1}$ | －1 | ． 3 | $-2$ | － | 0 | $\bigcirc$ | 0 | $\bigcirc$ | 2 | － 1 | － | － |  |
| 4450 | 4500 | 。 | ${ }^{-3}$ | ${ }^{-1}$ | － | ${ }^{3}$ | － 2 | － | 0 | 。 | － | 0 | 2 | － 1 | － | － 6 |  |
| 4500 | 4550 | 。 | ${ }^{-3}$ | ${ }_{-1}$ | －1 | ${ }^{-3}$ | $-2$ | 。 | 0 | 。 | 。 | 。 | 2 | － 1 | $\checkmark$ | － 6 |  |
| 4550 | 4600 | 。 | ${ }^{-3}$ | ${ }^{-1}$ | －1 | ${ }^{3}$ | －2 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | －2 | － | － | － |  |
| 4600 | 4650 | － | .$^{3}$ | ${ }^{-1}$ | ${ }_{-1}$ | － 3 | －2 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | － | － 1 | － | － 6 |  |
| 4650 | 4700 | － | ${ }^{-3}$ | －1 | $-1$ | ${ }^{3}$ | $-2$ | $\bigcirc$ | － | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | 。 | 2 | － 1 | － | － 6 |  |
| 4700 | 4750 |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
| 4750 | 4800 |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |

## Rules

Rules
Total Score
Structures Score＋Flooding Score（Average of L，M and N ）
＋Utilities score＋Constructability Score（Minimum value of $\mathrm{P} \& \mathrm{Q}$
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 since this could represent 2 reds or $3 / 4$ ambers．
If total is between -3 and -5 sho

|  |  |  |  |  |  |  | $\begin{aligned} & 0 \\ & 0 \\ & 0 \\ & 0 \\ & 0 \\ & \frac{0}{2} \\ & \stackrel{3}{3} \end{aligned}$ | 告 $\vdots$ 言 |  |  |  |  |  |  | $\begin{aligned} & \text { 几 } \\ & \frac{0}{0} \end{aligned}$ |  |  |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
|  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  | $\begin{array}{\|l} -1 \\ \underline{0} \\ \underline{t} \end{array}$ | $\begin{aligned} & \frac{2}{2} \\ & \stackrel{\rightharpoonup}{C} \\ & \stackrel{y}{0} \\ & \stackrel{0}{0} \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & \frac{0}{0} \\ & \frac{3}{3} \\ & \frac{0}{3} \\ & \text { in } \end{aligned}$ |
| 0 | 50 | － | － | － | － | － | 。 | 1 | － | － | $\bigcirc$ | － | 。 | － | 1 | 1 | weturectrementons |
| 50 | 100 | － | － | － | － | － | － | － | － | － | － | － | － | － | － | － |  |
| 100 | 150 | － | － | － | － | － | － | － | － | － | － | － | － | － | － | $\bigcirc$ |  |
| 150 | 200 | － | － | － | － | － | － | － | 。 | － | － | － | 。 | － | － | － |  |
| 200 | 250 | － | － | － | － | － | － | － | 。 | － | 。 | 。 | － | － | － | － |  |
| 250 | 300 | － | － | － | － | － | － | － | － | － | － | － | － | － | － | $\bigcirc$ |  |
| 300 | 350 | $\stackrel{-}{1}$ | － | － | － | － | － | － | － | － | 。 | － | － | 。 | － | － |  |
| 350 | 400 | － | － | － | 。 | 。 | － | － | 。 | 。 | 。 | 。 | 0 | 。 | － | － |  |
| 400 | 450 | － | － | － | 。 | 。 | － | － | 。 | － | 。 | － | 。 | 。 | － | － |  |
| 450 | 500 | － | － | － | － | 。 | 。 | － | － | － | － | 。 | $\bigcirc$ | 。 | － | $\bigcirc$ |  |
| 500 | 550 | － | － | － | － | 。 | － | － | － | － | － | － | － | － | $\bigcirc$ | － |  |
| 550 | 600 | $\stackrel{1}{4}$ | － | － | － | － | － | － | － | 。 | － | 。 | 。 | 。 | － | － |  |
| 600 | 650 | － | － | － | 。 | 。 | － | － | － | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | － | － |  |
| 650 | 700 | － | － | $\bigcirc$ | － | － | － | － | － | － | － | － | 。 | 。 | － | － |  |
| 700 | 750 | － | 1 | － | 。 | － | － | － | 。 | 。 | 。 | － | 。 | 。 | － | － |  |
| 750 | 800 | － | － | － | － | 。 | － | － | 。 | 。 | 。 | － | 。 | 。 | － | － |  |
| 800 | 850 | $\stackrel{1}{4}$ | － | － | － | － | － | － | － | － | － | － | 。 | － | － | － |  |
| 850 | 900 | － | － | － | 0 | － | － | － | － | － | － | － | 。 | － | － | － |  |
| 900 | 950 | $\stackrel{1}{4}$ | 1 | － | － | 。 | － | － | － | － | － | 。 | 。 | 。 | － | － |  |
| 950 | 1000 | － | － | － | － | 。 | － | － | 。 | － | 。 | 。 | 0 | $\bigcirc$ | － | － |  |
| 1000 | 1050 | $\stackrel{-}{1}$ | 1 | － | 。 | 。 | － | － | 。 | － | 。 | － | 。 | － | － | 1 |  |
| 1050 | 1100 | － | － | － | 。 | 。 | － | － | 。 | － | 。 | － | 2 | 。 | 3 | 3 | Mmeremenemention omomp |
| 1100 | 1150 | $\stackrel{-}{1}$ | － | － | － | 。 | － | － | － | － | － | 。 | 2 | － | 3 | 3 |  |
| 1150 | 1200 | － | － | － | 。 | 。 | － | － | － | 。 | 。 | 。 | 2 | 。 | 3 | 3 |  |
| 1200 | 1250 | $\cdot 1$ | － | － | － | － | － | － | － | － | － | － | 2 | － | 3 | 3 |  |
| 1250 | 1300 | ${ }^{-}$ | 1 | － | － | － | － | － | － | － | － | － | 2 | 。 | 3 | 3 |  |
| 1300 | 1350 | $\cdot$ | 1 | － | － | － | － | － | － | － | － | － | 2 | － | 3 | 3 |  |
| 1350 | 1400 | － | 1 | － | － | － | － | － | 。 | 。 | 。 | － | 2 | － | 3 | 3 |  |
| 1400 | 1450 | － | 1 | － | － | － | － | $\bigcirc$ | － | － | 。 | 。 | 2 | － | 3 | 3 |  |
| 1450 | 1500 | － | 1 | － | ． | 。 | － | 。 | － | － | 。 | 。 | 2 | － | 3 | 3 |  |
| 1500 | 1550 | － | 1 | － | 。 | 。 | － | － | － | － | ． | 。 | 2 | － | 2 | 2 |  |
| 1550 | 1600 | $\cdot$ | 1 | － | － | 。 | ． | － | － | 。 | 。 | 。 | 2 | 。 | 2 | 2 |  |
| 1600 | 1650 | － | 1 | － | － | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 2 | － | 2 | 2 |  |
| 1650 | 1700 | － | 1 | － | 。 | 。 | － | － | 。 | 。 | 。 | 。 | 2 | ． | 2 | 2 |  |
| 1700 | 1750 | $\cdot$ | － | － | － | 。 | 。 | 。 | － | － | － | 。 | 2 | 。 | 2 | 2 |  |
| 1750 | 1800 | － | 1 | － | － | － | 0 | － | － | － | － | － | 2 | － | 2 | 2 |  |
| 1800 | 1850 | $-1$ | 1 | － | － | － | － | － | － | － | － | － | 2 | 。 | 2 | 2 |  |
| 1850 | 1900 | － | － | － | － | 。 | － | － | － | 。 | 。 | 。 | 2 | － | 2 | 2 |  |
| 1900 | 1950 | － | 1 | － | － | － | － | － | 。 | － | 。 | 。 | 2 | 。 | 2 | 2 |  |
| 1950 | 2000 | － | 1 | － | － | － | 0 | － | － | － | － | 。 | 2 | － | 2 | 2 |  |
| 2000 | 2050 | － | 1 | － | 。 | － | － | － | － | － | 。 | 。 | 2 | － | 2 | 2 |  |
| 2050 | 2100 | － | － | － | － | － | － | － | － | 。 | 。 | 。 | 2 | － | 2 | 2 |  |
| 2100 | 2150 | ． | － | － | － | 。 | 0 | － | － | － | － | － | 2 | － | 2 | 2 |  |
| 2150 | 2200 | － | 1 | － | － | 。 | － | － | － | 。 | － | 。 | 2 | 。 | 2 | 2 |  |
| 2200 | 2250 | 1 | 1 | － | － | － | 0 | － | － | － | － | － | 2 | － | 2 | 2 |  |
| 2250 | 2300 | － | － | － | 。 | 。 | － | － | － | － | － | 。 | 2 | － | 2 | 2 |  |
| 2300 | 2350 | $\therefore$ | 4 | － | － | 。 | 。 | 。 | － | － | － | 。 | 2 | 。 | 2 | 2 |  |
| 2350 | 2400 | 1 | 1 | － | － | － | 0 | － | － | － | － | － | 2 | 。 | 2 | 2 |  |
| 2400 | 2450 | 1 | 1 | － | － | － | － | － | － | － | － | － | 2 | － | 2 | 2 |  |
| 2450 | 2500 | 1 | 2 | － | － | － | － | － | － | － | － | 。 | 2 | 。 | 4 | 4 |  |
| 2500 | 2550 | － | ， | 。 |  |  |  | 。 | － | － | － |  | ， | 。 | － |  | Wind Turbines within 100 m alignment－ch 2535 and ch 2572 Difficult construction access．Cutting up to 16 m in non identified geotechnical constraint．Construction access |
| 2550 | 2600 | － | 2 | － | \％ | $\bigcirc$ | － | $\bigcirc$ | $\because$ | $\because$ | － | 2 | 2 | 。 | ． |  |  |
| 2600 | 2650 |  | 2 |  |  |  |  |  |  |  | 0 | － | 2 | － |  |  | Cumin will |
|  |  | － | 2 | － | － | － | 1 | － | － | － | 。 | 。 | 2 | 。 | 4 | 4 | Comsant |
| 2650 | 2700 | － | 2 | － | － | － | － | － | － | － | － | 。 | 2 | 。 | $s$ | s | Somele |
| 2700 | 2750 | － | 1 | － | ． | 。 | － | － | － | － | － | 。 | 2 | － | 2 | 2 |  |
| 2750 | 2800 | $\cdots$ | 1 | － | $\bigcirc$ | － | 0 | － | － | － | － | － | 2 | $\bigcirc$ | 2 | 2 |  |
| 2800 | 2850 | $\therefore$ | $\stackrel{-}{-}$ | － | － | 。 | － | － | － | ． | － | 。 | 2 | － | 2 | 2 |  |
| 2850 | 2900 | $\cdots$ | 1 | － | $\bigcirc$ | － | － | － | － | 。 | － | － | 2 | 。 | 2 | 2 |  |
| 2900 | 2950 | － | － | － | － | 。 | 0 | － | － | － | － | 。 | 2 | － | 2 | 2 |  |
| 2950 | 3000 | 4 | － | 0 | － | － | 0 | － | － | － | － | 。 | 2 | 。 | 2 | 2 |  |
| 33000 | 3050 | 1 | － | － | $\bigcirc$ | － | － | － | － | － | － | 。 | 2 | － | 2 | 2 |  |
| 33050 | 3100 | － | － | － | － | 。 | ． | － | － | － | － | － | 2 | － | 2 | 2 |  |
| 3100 | 3150 | － | － | － | ． | － | － | － | － | － | － | － | 2 | 。 | 2 | 2 |  |
| 33150 | 3200 | － | － | － | － | － | － | － | － | － | － | 。 | 2 | $\bigcirc$ | 2 | 2 |  |
| 3200 | 3250 | － | － | － | － | － | － | － | － | － | 。 | － | 2 | － | 2 | 2 |  |
| 3350 | 3300 | － | － | － | － | － | － | － | － | － | － | － | 2 | － | 2 | 2 |  |
| 3300 | 3350 | － | － | － | － | － | － | － | － | － | 。 | 。 | 2 | － | 2 | 2 |  |
| 3350 | 3400 | 1 | － | － | － | － | 0 | － | － | － | － | 。 | 2 | － | 2 | 2 |  |
| 3400 | 3450 | $\therefore$ | － | － | － | － | － | － | － | － | － | － | 2 | 。 | 2 | 2 |  |
| 3350 | 3500 | 1 | － | － | 0 | － | 0 | － | － | － | － | － | 2 | 。 | 2 | 2 |  |
| 3300 | 3550 | 1 | － | － | － | － | － | $\bigcirc$ | － | － | － | － | 2 | $\bigcirc$ | 2 | $\stackrel{1}{2}$ |  |
| 3550 | 3600 | $\therefore$ | 。 | － | － | 。 | 0 | － | － | － | － | 。 | 2 | 。 | 2 | 2 |  |
| 3600 | 3650 | $\cdots$ | － | － | － | － | － | － | － | － | － | － | 2 | － | 2 | 2 |  |
| 3350 | 3700 | 4 | － | － | － | － | － | － | － | － | － | 。 | 2 | － | 2 | 2 |  |
| 3700 | 3750 | $\therefore$ | 4 | － | － | $\bigcirc$ | － | － | － | － | 。 | 。 | 2 | － | 2 | 2 |  |
| 3750 3800 | 3800 3850 | $\therefore$ | － | $\bigcirc$ | － | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | － | － | － | － | 2 | － | 2 | 2 |  |
| 38800 | 3850 | 1 | － | － | 0 | $\bigcirc$ | － | － | － | － | － | － | 2 | － | 2 | 2 |  |
| 3850 | 3900 |  |  |  | 。 |  |  |  | － | 。 | － | 。 | 2 | 。 |  |  |  |
| 3900 | 3950 | － | 1 | － | － | － | － | － | － | 。 | － | 。 | 2 | － | 4 | 4 |  |
| 3950 | 4000 | － | 1 | 。 | － | 。 | $\cdots$ | $\pm$ | － | － | － | 。 | 2 | 。 | 4 | 4 |  |
| 4000 | 4050 | － | ${ }^{-}$ | － | － | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 2 | 。 | 2 | 2 |  |
| 4050 | 4100 | － | － | 。 | － | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 2 | 。 | 2 | 2 |  |


| 4100 | 4150 | － | － | － | － | － | － | 。 | 。 | 。 | 。 | － | 2 |  | 2 |  |  |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 4150 | 4200 | － | － | － | － | － | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | － | 2 | 。 | 2 | 2 |  |
| 4200 | 4250 | － | － | － | － | － | － | － | － | － | 。 | $\bigcirc$ | 2 | － | 2 | 2 |  |
| 4250 | 4300 | － | 4 | － | － | － | － | － | － | － | － | － | 2 | 。 | 2 | － |  |
| 4300 | 4350 | $-1$ | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | － | 2 | － | 2 | 2 |  |
| 4350 | 4400 | － | － | － | 。 | － | － | － | － | 。 | 。 | － | 2 | 。 | 2 | 2 |  |
| 4400 | 4450 | － | － | － | － | $\bigcirc$ | － | － | － | － | － | － | 2 | 。 | 2 | 2 |  |
| 4450 | 4500 | $-$ | － | － | 。 | $\bigcirc$ | － | － | 0 | $\bigcirc$ | － | 0 | 2 | － | 2 | 2 |  |
| 4500 | 4550 | $\therefore$ | ${ }^{-}$ | － | 。 | － | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | － | 2 | 。 | 2 | 2 |  |
| 4550 | 4600 | － | 1 | 。 | － | － | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | － | 2 | 。 | 2 | 2 |  |
| 4600 | 4650 | － | 1 | 。 | 。 | － | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | － | 2 | － | 2 | 2 |  |
| 4650 | 4700 | － | － | － | － | － | 。 | 。 | － | 。 | 。 | － | 2 | 。 | 2 | 2 |  |
| 4700 | 4750 | － | 1 | － | － | － | － | － | － | － | － | － | 2 | － | ${ }^{3}$ | 3 | Cuttings up to 11.5 m high in rock <br> combin of level difference and difficult construction access |
| 4750 | 4800 | $-$ | 2 | － | $\bigcirc$ | － | $\stackrel{-}{-}$ | 。 | 。 | 。 | 。 | － | 2 | 。 | 4 | 4 |  |
| 4800 | 4850 | － | 2 | － | － | － | － | 。 | 。 | 。 | 。 | － | 2 | － | 4 | 4 |  |
| 4850 | 4900 | － | 2 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | － | 2 | － | ${ }^{3}$ | 3 |  |
| 4900 | 4950 | － | 1 | － | － | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | － | 2 | 。 | 2 | － |  |
| 4950 | 5000 | － | ， | 。 | 。 | － | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | － | 2 | 。 | 2 | 2 |  |
| 5000 | 5050 | － | 1 | － | － | － | － | － | － | 。 | 。 | － | 2 | 。 | ． | ， | New bridge over Garlet Burn and side road－length 350 m on potentially compressible ground combination of level difference and very difficult construction access |
| 5050 | 5100 | － | 2 | 。 | 。 | － | － | 3 | － | 。 | 。 | － | 2 | － | － | － |  |
| 5100 | 5150 | － | 3 | 。 | 。 | － | 3 | 3 | 。 | 。 | 。 | － | 2 | 。 | － | － |  |
| 5150 | 5200 | 1 | 3 | － | － | － | ${ }^{-}$ | $\cdots$ | － | － | 。 | － | 2 | － | － | ， |  |
| 5200 | 5250 | － | 3 | － | － | － | ${ }^{3}$ | 3 | － | 。 | 。 | － | 2 | 。 | $\bigcirc$ | － |  |
| 5250 | 5300 | $-1$ | 3 | － | － | － | － | 3 | － | 。 | 。 | － | 2 | － | $\rightarrow$ | － |  |
| 5300 | 5350 | － | 2 | 。 | － | － | － | 3 | 。 | 。 | 。 | － | 2 | － | $\rightarrow$ | － |  |
| 5350 | 5400 | － | － | － | － | － | 。 | 3 | 。 | 。 | 。 | － | 2 | － | － | ， |  |
| 5400 | 5450 | － | － | 。 | － | － | － | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 2 | － | 2 | 2 |  |
| 5450 | 5500 | － | ${ }^{-}$ | 。 | － | － | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 2 | 。 | 2 | － |  |
| 5500 | 5550 | $\cdots$ | 1 | － | － | － | 。 | 。 | － | － | 。 | 。 | 2 | 。 | 2 | 2 |  |
| 5550 | 5600 | － | － | 。 | － | － | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | － | 2 | 。 | － | 2 |  |
| 5600 | 5650 | － | － | － | － | － | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | － | 2 | － | 2 | 2 |  |
| 5650 | 5700 | － | － | － | 。 | － | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | － | 2 | － | 2 | 2 |  |
| 5700 | 5750 | － | － | － | 。 | － | － | － | 。 | － | － | 。 | 2 | － | 2 | 2 |  |
| 5750 | 5800 | － | － | 。 | － | － | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 2 | － | 2 | 2 |  |
| 5800 | 5850 | － | － | － | － | － | 。 | 。 | － | － | － | － | 2 | － | 3 | 2 |  |
| 5850 | 5900 | － | － | － | － | － | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 2 | － | 2 | 2 |  |
| 5900 | 5950 | － | － | 。 | － | － | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | － | 2 | 。 | 2 | 2 |  |
| 5950 | 6000 | － | － | － | － | － | 。 | 。 | 。 | － | － | － | 2 | － | 2 | 2 |  |
| 6000 | 6050 | － | － | 。 | － | － | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | － | 2 | － | 2 | 2 |  |
| 6050 | 6100 | － | 1 | － | － | － | － | － | － | － | － | － | 2 | － | 2 | － |  |
| 6100 | 6150 | 1 | 1 | － | － | － | 。 | 。 | 。 | － | － | 。 | 2 | 。 | 2 | 2 |  |
| 6150 | 6200 | － | ${ }^{-}$ | － | － | － | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | － | 2 | － | 2 | 2 |  |
| 6200 | 6250 | － | 1 | － | － | － | － | 。 | 。 | 。 | 。 | － | 2 | － | 2 | 2 |  |
| 6250 | 6300 | － | ． | 。 | 。 | － | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | － | 2 | 。 | 2 | 2 |  |
| 6300 | 6350 | － | － | － | － | － | 。 | 。 | ． | － | 。 | － | 2 | － | 2 | 2 |  |
| 6350 | 6400 | － | 1 | － | － | － | 。 | － | － | － | 。 | － | 2 | － | 2 | 2 |  |
| 6400 | 6450 | ， | 1 | － | － | － | 。 | － | － | － | 。 | － | 2 | － | 2 | － |  |
| 6450 | 6500 | － | 4 | － | － | － | 。 | 。 | － | － | － | 。 | 2 | 。 | 2 | 2 |  |
| 6500 | 6550 | － | － | 。 | － | － | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | － | 2 | － | 2 | 2 |  |
| 6550 | 6600 | ， | － | － | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | － | 2 | 。 | 2 | 2 |  |
| 6600 | 6650 | － | － | － | － | － | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | － | 2 | 。 | 2 | 2 |  |
| 6650 | 6700 | － | 1 | － | － | － | ． | 。 | － | － | 。 | － | 2 | － | 2 | 2 |  |
| 6700 | 6750 | － | $\pm$ | － | － | － | 。 | 。 | － | － | － | 。 | 2 | 。 | 2 | 2 |  |
| 6750 | 6800 | － | － | 。 | － | － | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 2 | － | 2 | 2 |  |
| 6800 | 6850 | － | 1 | － | － | $\bigcirc$ | － | 。 | － | － | － | － | 2 | － | 2 | 2 |  |
| 6850 | 6900 | ， | 2 | 。 | ． | － | ． | － | － | 。 | － | 。 | 2 | 。 | 4 | 4 | constraint and roc |
| 6900 | 6950 | － | 2 | 。 | － | － | $\stackrel{-}{-}$ | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 2 | 。 | 4 | 4 |  |
| 6950 | 7000 | － | 2 | － | － | － | $\stackrel{-}{-}$ | 。 | 。 | 。 | 。 | － | 2 | － | 4 | 4 |  |
| 7000 | 7050 | － | 2 | － | 。 | － | － | 。 | 。 | 。 | 。 | － | 2 | － | 4 | 4 |  |
| 7050 | 7100 | － | 2 | － | － | － | － | 。 | 。 | － | － | － | 2 | － | 4 | 4 |  |
| 7100 | 7150 | 1 | 2 | － | － | － | － | ． | － | － | 。 | 。 | 2 | － | 4 | 4 |  |
| 7150 | 7200 | $\cdots$ | 2 | － | － | － | $\stackrel{-}{-}$ | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 2 | 。 | 4 | 4 |  |
| 7200 | 7250 | － | 2 | － | － | － | $\stackrel{-}{-}$ | 。 | 。 | 。 | 。 | － | 2 | 。 | 4 | 4 |  |
| 7250 | 7300 | ， | 2 | － | － | － | $\stackrel{-}{-}$ | － | － | － | － | － | 2 | 。 | $\stackrel{ }{ }$ | 4 |  |
| 7300 | 7350 | － | 2 | － | 。 | － | － | － | － | － | 。 | － | 2 | 。 | 5 | s | Cuttings up to 29 m high in non－identified geotechn constraint and rock combination of level difference and very difficult construction access |
| 7350 | 7400 | － | 3 | 。 | － | － | 2 | 。 | 。 | ． | 。 | 。 | 2 | 。 | 5 | S |  |
| 7400 | 7450 | － | 3 | － | － | － |  |  |  |  |  | 。 | 2 | 。 | ${ }^{5}$ | S |  |
| 7450 | 7500 | － | 3 | 。 | － | 。 | － | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 2 | 。 | － | S |  |
| 7500 | 7550 |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
| 7550 | 7600 |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  | 2 | 。 | 7 |  | cuttings up to 28.5 m in rock and construction access issue constraint and rock |
|  |  | － | 3 | － | － | － | － | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | － | － | 2 | － | 5 | s | combination of level difference and very difficult construction access |
| 7600 | 7650 | － | 3 | － | － | － | 2 | － | － | － | 。 | － | 2 | 。 | s | s |  |
| 7650 | 7700 | － | 3 | － | － | － |  |  |  |  |  | 。 | 2 | 。 | S | s |  |
| 7700 | 7750 | $\cdots$ | 3 | － | － | － | － | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 2 | － | 3 | s |  |
| 7750 | 7800 | － | 3 | － | － | － | 2 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 2 | － | s | s |  |
| 7800 | 7850 | － | 2 | 。 | 。 | 。 | － | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 2 | 。 | 4 | 4 | Cuttings up to 19 m high in non－identified geotechnical constraint and rock <br> combination of level difference and very difficult construction acces |
| 7850 | 7900 | － | 2 | － | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | $\stackrel{-}{-}$ | ${ }_{-}$ | － | － | － | － | 2 | 。 | s | S |  |
| 7900 | 7950 | － | 2 | 。 | 。 | 。 | － | 。 | 。 | － | － | － | 2 | 。 | 4 | 4 | Cuttings up to 19 m high in non－identified geotechnical constraint and rock combination of level difference and very difficult |
| 7950 | 8000 |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  | － | 2 | 。 | 4 | 4 | 为 |
|  |  | － | 2 | 。 | $\bigcirc$ | － | $\bigcirc$ | － | － | － | － | $\bigcirc$ | 2 | 。 | 3 | 3 | come |
| 8000 | 8050 | － | － | 。 | － | － | 。 | 。 | ． | 。 | 。 | － | 2 | 。 | 2 | 2 |  |
| 8050 | 8100 | ${ }_{-}$ | 。 | － | $\bigcirc$ | － | － | － | $\bigcirc$ | － | － | － | 2 | － | 2 | 2 |  |
| 8100 | 8150 | $\stackrel{-}{-}$ | 。 | － | － | － | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 2 | 。 | 2 | 2 |  |
| 8150 | 8200 | － | － | － | － | － | 。 | 。 | － | 。 | 。 | － | 2 | － | 2 | 2 |  |
| 8200 | 8250 | $\cdots$ | ${ }_{-}$ | － | － | － | － | 。 | － | － | － | － | 2 | 。 | 2 | 2 |  |
| 8250 | 8300 | － | － | － | － | － | － | － | 。 | － | － | － | 2 | 。 | 3 | 3 | Cuttings up to 12 m high（but greater than 10 m ）in rock combination of level difference and very difficult construction access |
| 8300 | 8350 | － | － | － | $\bigcirc$ | － | － | 。 | － | － | 。 | － | 2 | － | 3 | 3 |  |
| 8350 | 8400 | $\therefore$ | 2 | 。 | － | － | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 2 | 。 | 3 | 3 | Combenemo |
| 8400 | 8450 | － | ${ }_{-}$ | － | － | － | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | － | 2 | 。 | 2 | 2 |  |
| 8450 | 8500 | $\cdots$ | ${ }_{-}$ | － | － | － | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | － | 2 | 。 | 2 | 2 |  |
| 8500 | 8550 | － | 1 | 。 | － | － | 。 | 。 | － | － | 。 | － | 2 | 。 | 2 | 2 |  |
| 8550 | 8600 | － | 2 | 。 | － | － | － | － | － | － | － | － | 2 | 。 | 4 | 4 | cen |
| 8600 | 8650 | － | 2 | $\bigcirc$ | － | － | ${ }_{-}$ | － | － | － | － | － | 2 | － | 4 | 4 |  |
| 8650 | 8700 | － | 2 | 。 | 。 | － | 2 | － | 。 | － | － | － | 2 | 。 | ． | ． | ceiche |
| 8700 | 8750 | － | 2 | － | 。 | － | － | 。 | 。 | 。 | 。 | － |  | － | ${ }^{3}$ | $s$ |  |
| 8750 | 8800 | $\pm$ | 3 | － | － | － | 2 | 。 | 。 | － | 。 | 。 | 2 | 。 | S | s |  |
| 8800 | 8850 | $\cdots$ | 3 | － | － | 。 | － | 。 | － | － | 。 | － | 2 | － | s | s |  |
| 8850 | 8900 | $\pm$ | 3 | － | － | － | － | 。 | － | － | 。 | － | 2 | 。 | s | s |  |
| 8900 | 8950 | － | 3 | 。 | 。 | － | － | 。 | － | － | － | 。 | 2 | 。 | 4 | 4 | Comen |
| 8950 | 9000 |  |  | － | － | － | ． | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 2 | 。 | 4 | 4 |  |


| 9000 | 9050 | 1 | 2 | － | 。 | － | 。 | － | － | 。 | － | － | 2 | 。 | ${ }^{3}$ | ${ }^{3}$ |  |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 9050 | 9100 | － | － | － | － | － | － | － | $\bigcirc$ | － | － | $\bigcirc$ | 2 | － | 2 | 2 |  |
| 9100 | 9150 | － | － | － | － | － | － | － | － | － | － | － | 2 | 。 | 2 | 2 |  |
| 9150 | 9200 | － | － | － | $\bigcirc$ | － | $\bigcirc$ | 。 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | 。 | 2 | 。 | 2 | 2 |  |
| 9200 | 9250 | － | ${ }^{-}$ | － | 。 | ， | 。 | － | － | － | － | 。 | 2 | 。 | 2 | 2 |  |
| 9250 | 9300 | － | 1 | 。 | $\bigcirc$ | － | － | － | － | － | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | 2 | 。 | 2 | 2 |  |
| 9300 | 9350 | $\cdots$ | － | 。 | 。 | － | － | － | － | － | 。 | $\bigcirc$ | 2 | 。 | 2 | 2 |  |
| 9350 | 9400 | － | 1 | 。 | $\bigcirc$ | － | － | － | － | － | － | － | 2 | 。 | 2 | 2 |  |
| 9400 | 9450 | － | － | － | － | － | － | － | － | － | － | 。 | 2 | 。 | 3 | 3 | Embankments up to 13 m high on non－identified geotechnical constraints combination of level difference and very difficult |
| 9450 | 9500 | － | 2 | 。 | 。 | － | － | 。 | － | － | － | － | 2 | 。 | 4 | 4 |  |
| 9500 | 9550 | ． | 2 | － | 。 | － | － | 。 | － | － | － | 。 | 2 | 。 | 4 | 4 |  |
| 9550 | 9600 | $\cdots$ | 2 | － | 。 | － | $\stackrel{-}{1}$ | 。 | $\bigcirc$ | － | － | $\bigcirc$ | 2 | － | 4 | 4 |  |
| 9600 | 9650 | － | 2 | － | － | － | － | － | － | － | － | － | 2 | 。 | 4 | 4 |  |
| 9650 | 9700 | 1 | 2 | － | 。 | － | － | － | － | － | － | － | 2 | 。 | 4 | 4 |  |
| 9700 | 9750 | 1 | ${ }_{-}$ | － | － | － | － | 。 | $\bigcirc$ | － | $\bigcirc$ | 0 | 2 | － | 2 | 2 |  |
| 9750 | 9800 | $\cdots$ | ${ }_{-}$ | 。 | 。 | － | － | 。 | － | － | 。 | － | 2 | 。 | 2 | 2 |  |
| 9800 | 9850 | $-$ | $\pm$ | $\bigcirc$ | 。 | － | － | － | － | － | 。 | $\bigcirc$ | 3 | 。 | 3 | 3 |  |
| 9850 | 9900 | $\therefore$ | － | － | － | － | － | － | － | － | － | 。 | 3 | 。 | 3 | 3 |  |
| 9900 | 9950 | $\stackrel{-1}{ }$ | － | － | － | － | － | 。 | － | － | － | － | 3 | － | 3 | 3 |  |
| 9950 | 10000 | 1 | － | － | － | － | － | － | － | － | － | － | 3 | － | ${ }^{3}$ | 3 |  |
| 10000 | 10050 | 1 | － | 。 | － | － | － | 。 | － | － | － | $\bigcirc$ | 3 | 。 | 3 | 3 |  |
| 10050 | 10100 | － |  | 。 | 。 | － | － | － | － | － | 。 | 。 | 3 | 。 | 4 | 4 | Cuttings up to 12 m high（but greater than 10 m ）in non－ identified ground combination of level difference and very difficult construction access |
| 10100 | 10150 | － | 2 | － | － | － | － | － | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | 3 | 。 | $\stackrel{5}{5}$ | － |  |
| 10150 | 10200 | 1 | 2 | $\bigcirc$ | － | － | － | 。 | $\bigcirc$ | － | － | $\bigcirc$ | 3 | 。 | － | － |  |
| 10200 | 10250 | － | 2 | 。 | 。 | 。 | $\stackrel{-}{1}$ | 。 | － | － | － | 。 | 3 | 。 | ${ }_{5}$ | － |  |
| 10250 | 10300 | － | $\stackrel{1}{4}$ | － | 。 | 。 | 。 | － | － | － | － | 。 | 3 | 。 | 3 | 3 | cember |
| 10300 | 10350 | 1 | $\stackrel{1}{4}$ | － | － | $\bigcirc$ | － | － | $\bigcirc$ | － | － | $\bigcirc$ | 3 | － | 3 | ${ }^{-3}$ |  |
| 10350 | 10400 | － | － | － | － | － | － | － | － | － | － | － | 3 | 。 | 3 | 3 |  |
| 10400 | 10450 | － | － | 。 | － | － | － | － | $\bigcirc$ | － | － | － | 3 | 。 | 3 | ${ }^{3}$ |  |
| 10450 | 10500 | － | － | － | － | － | － | － | － | － | － | － | 3 | － | 3 | 3 |  |
| 10500 | 10550 | 1 | ${ }^{-}$ | － | － | － | － | － | － | － | － | － | 3 | － | 3 | 3 |  |
| 10550 | 10600 | $\therefore$ | $\stackrel{1}{ }$ | － | － | － | － | － | － | － | － | － | 3 | － | 3 | 3 |  |
| 10600 | 10650 | 1 | 1 | 。 | 。 | － | － | － | － | － | － | － | 3 | 。 | 3 | 3 |  |
| 10650 | 10700 | － | － | 。 | 。 | － | － | － | － | － | － | － | 3 | 。 | 3 | 3 |  |
| 10700 | 10750 | 1 | － | 。 | － | － | － | 。 | － | － | － | 。 | 3 | $\bigcirc$ | 3 | － |  |
| 10750 | 10800 | 1 | ${ }^{-}$ | 。 | － | － | － | － | － | － | － | － | 3 | 。 | 3 | 3 |  |
| 10800 | 10850 | － | 2 | 。 | － | 。 | － | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 3 | 。 | S | ． | Cuttings up to 19 m high（but greater than 10m）in n identified ground combination of level difference and very difficult construction access |
| 10850 | 10900 | 1 | 2 | － | $\bigcirc$ | － | － | － | － | － | － | － | 3 | 。 | － | － |  |
| 10900 | 10950 | － | 2 | － | 。 | － | － | 。 | － | － | － | $\bigcirc$ | 3 | 。 | － | － |  |
| 10950 | 11000 |  | 2 |  | － | － | ． | － | 。 | － | ． | ． | ， | 。 | ． | ． | er than 10 m ）in non identified ground <br> combination of level difference and very difficult |
| 11000 | 11050 | $\stackrel{-1}{ }$ | 2 | 。 | 。 | － | 2 | 。 | － | － | － | － | 3 | 。 | $\bigcirc$ | － |  |
| 11050 | 11100 |  |  |  |  |  |  |  |  |  | － | － |  | 。 | ． | － | Cuttings up to 18 m high（but greater than 10 m ）in non identified ground combination of level difference and very difficult <br> combination of level difference and very difficult |
| 11100 |  | － 1 | 2 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | － |  |  | － | － | $\bigcirc$ | 3 | － | － | ． | cosmationocess |
| 11150 | 11200 | － | 2 | $\bigcirc$ | － | $\bigcirc$ | $\stackrel{-1}{-1}$ | － | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | 。 | 3 | $\bigcirc$ | － | ． |  |
| 11200 | 11250 | $-1$ | 2 | 。 | 。 | 。 | － | － | － | － | － | － | 3 | 。 | － | － |  |
| 11250 | 11300 | 1 | 2 | － | 。 | － | － | 。 | － | － | － | 。 | 3 | － | $\bigcirc$ | － |  |
| 11300 | 11350 | 1 | 2 | 。 | 。 | － | 。 | － | － | － | － | 。 | 2 | 1 | ${ }^{3}$ | ${ }^{-3}$ |  |
| 11350 | 11400 | 1 | ${ }^{-1}$ | － | － | － | $\bigcirc$ | － | － | － | － | － | 2 | － | 2 | 2 |  |
| 11400 | 11450 | － | 1 | 。 | － | － | － | 。 | － | 。 | 。 | 。 | 2 | ， | 2 | － |  |
| 11450 | 11500 | － | 1 | 。 | － | － | － | － | － | － | － | － | 2 | 1 | 2 | 2 |  |
| 11500 | 11550 | － | 。 | 。 | 。 | － | － | － | － | － | － | － | 2 | 1 | 2 | － |  |
| 11550 | 11600 | － | － | 。 | － | － | － | － | 。 | － | － | － | 2 | 1 | ， | － |  |
| 11600 | 11650 | $\stackrel{1}{1}$ | $\bigcirc$ | － | － | － | － | － | － | － | － | － | 2 | 1 | 2 | － |  |
| 11650 | 11700 | － | $\stackrel{1}{4}$ | － | － | － | － | － | － | － | － | － | 2 | － | $=$ | － |  |
| 11700 | 11750 | － | 1 | － | － | － | － | － | － | － | － | － | 2 | － | 2 | 2 |  |
| 11750 | 11800 | － | － | 。 | 。 | － | － | 。 | － | － | － | 。 | 2 | 1 | 2 | － |  |
| 11800 | 11850 | － | 1 | 。 | ． | － | － | － | － | － | － | － | 2 | 1 | 2 | 2 |  |
| 11850 | 11900 | $\stackrel{1}{1}$ | $\stackrel{1}{4}$ | － | － | － | － | － | － | － | － | － | 2 | 1 | 2 | 2 |  |
| 11900 | 11950 | $\therefore$ | $\stackrel{1}{4}$ | － | － | － | － | － | － | － | － | 。 | 2 | ． | 2 | 2 |  |
| 11950 | 12000 | $\stackrel{-1}{ }$ | － | 。 | 。 | － | － | － | － | － | － | － | 2 | － | 2 | － |  |
| 12000 | 12050 | $\therefore$ | － | － | － | － | $\bigcirc$ | － | － | － | － | － | 2 | － | 2 | － |  |
| 12050 | 12100 | $\stackrel{-1}{ }$ | $\stackrel{1}{4}$ | 。 | － | － | － | － | － | － | － |  | 2 |  | 2 | 2 |  |
| 12100 | 12150 | $\therefore$ | $\stackrel{1}{ }$ | 。 | － | － | － | － | － | － | － | 。 | 2 | ． | 2 | 2 |  |
| 12150 | 12200 | 1 |  |  | 。 | － | － | － | － | － | － |  | 2 | $\pm$ | 2 | 2 |  |
| 12200 | 12250 | 1 | － | － | － | － | － | － | － | － | － | － | 2 | － | － | － |  |
| 12250 | 12300 | $\stackrel{1}{ }$ | － |  | 。 | － | － | － | － | － | － | 。 | 2 | － | 2 | 2 |  |
| 12300 | 12350 | $\stackrel{-}{1}$ | ${ }^{-}$ | － | － | － | $\bigcirc$ | $\stackrel{1}{4}$ | － | － | － | － | 2 | 1 | 3 | 3 | stature fos ste |
| 12350 | 12400 | $\stackrel{1}{4}$ | 4 | － | － | － | － | － | － | － | － | － | 2 | ． | 2 | 2 |  |
| 12400 | 12450 | － | － | － | 。 | － | － | － | － | － | － | － | 2 | ． | 2 | 2 |  |
| 12450 | 12500 | $\stackrel{1}{1}$ | ． | － | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | － | － | － | 2 | 2 | － | 4 | － | Fisherford Reservoir（1991）located within this alignmen Noted within Scottish Water GIS as operational with a volume of 0.032 ML ．Construction access issues also． |
| 12500 | 12550 | － | 4 | － | － | － | － | － | － | － | － | － | 2 | 4 | 2 | 2 |  |
| 12550 | 12600 | － | 。 | 。 | 。 | － | － | － | － | － | － | － | 2 | － | 2 | － |  |
| 12600 | 12650 | － | 4 | 。 | 。 | － | － | － | － | － | － | 。 | 2 | 1 | 2 | 2 |  |
| 12650 | 12700 | $\therefore$ | 4 | － | － | － | － | － | － | － | － | － | 2 | ， | 2 | 2 |  |
| 12700 | 12750 | $\stackrel{-1}{ }$ | 4 | － | － | － | － | － | － | － | － | － | 2 | － | 2 | 2 |  |
| 12750 | 12800 | － |  | － | － | － | － | － | － | － | － | － | 2 | － | $-2$ | － |  |
| 12800 | 12850 | $-1$ | ${ }_{-}$ | － | － | － | － | － | － | － | － | － | ， | － | 2 | 2 |  |
| 12850 | 12900 | $\therefore$ | ${ }_{-}$ | － | － | － | － | － | － | 。 | － | 。 | 2 | － | 2 | 2 |  |
| 12900 | 12950 | $\stackrel{1}{4}$ | 1 | － | － | － | － | － | － | － | － | － | 2 | 1 | 2 | 2 |  |
| 12950 | 13000 | $\therefore$ | 。 | － | － | － | － | － | － | － | － | 。 | 2 | ． | 2 | 2 |  |
| 13000 | 13050 | $\stackrel{-1}{ }$ | 。 | 。 | 。 | － | － | － | － | － | － | － | 2 |  | 2 | 2 |  |
| 13050 | 13100 | $\therefore$ | ${ }_{-}$ | 。 | 。 | － | － | － | － | － | － | － | 2 | 1 | 2 | 2 |  |
| 13100 | 13150 | $\therefore$ | ${ }_{-}$ | － | － | － | － | － | － | － | $\bigcirc$ | － | 2 | － | 2 | － |  |
| 13150 | 13200 | $\therefore$ | 1 | － | － | － | － | － | － | － | － | － | 2 | ， | 2 | 2 |  |
| 13200 | 13250 | － | 。 | 。 | － | － | － | － | － | － | － | － | 2 | $\pm$ | 2 | 2 |  |
| 13250 | 13300 | － | － | 。 | 。 | － | － | － | － | － | － | － | 2 |  | 2 | 2 |  |
| 13300 | 13350 | － | － | － | － | － | － | － | － | － | － | － | － | ， | $=$ | 2 |  |
| 13350 | 13400 | $\stackrel{1}{ }$ | － | － | 。 | － | － | － | － | － | － | － | 4 | 2 | $\therefore$ | $=$ |  |
| 13400 | 13450 | $\stackrel{-1}{ }$ | － | － | － | － | － | － | － | － | － | － | 1 |  | 2 | 2 |  |
| 13450 | 13500 | $\therefore$ | － | － | － | － | － | － | － | － | － | － | ， | － | 2 | 2 |  |
| 13500 | 13550 | ${ }^{-}$ | $\bigcirc$ | － | 。 | － | $\bigcirc$ | － | － | － | － | 。 | － | 2 | $-2$ | － |  |
| 13550 | 13600 | $\rightarrow$ | ${ }_{-}$ | 。 | 。 | － | － | － | － | － | － | － | 1 | ， | 2 | 2 |  |
| 13600 | 13650 | $\therefore$ | ${ }_{-}$ | － | 。 | － | － | － | － | － | － | － | $\pm$ | 2 | 3 | 3 |  |
| 13650 | 13700 | $\therefore$ | ${ }_{-}$ | － | － | － | － | － | － | － | － | － | $\pm$ | ， | 2 | 2 |  |
| 13700 | 13750 | － | $\pm$ | 。 | 。 | － | － | － | － | － | 。 | 。 | 1 | 2 | 2 | 2 |  |
| 13750 | 13800 | $\therefore$ | － | － | － | － | － | － | － | － | － | － | 4 | 2 | 2 | 2 |  |
| 13800 | 13850 | － | － | － | － | － | － | － | － | － | － | － | － | ， | 2 | 2 |  |
| 13850 | 13900 | － | － | － | － | － | － | － | － | － | － | － | 2 | 1 | 2 | 2 |  |
| 13900 | 13950 | $\cdots$ | － | － | － | － | － | － | － | － | － | ， | 2 | ． | 2 | 2 |  |
| 13950 | 14000 | － | － | ． | － | － | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | － | － | － | 2 | 1 | － | 2 |  |
| 14000 | 14050 | － | － | － | － | － | － | － | － | － | － | － | ， | ， | 2 | 2 |  |
| 14050 | 14100 | － | － | － | 。 | － | － | － | － | － | － | 。 | 2 | － | 2 | 2 |  |


| 14150 | 14200 | －1 | － | － | － | － | 0 | － | 0 | 0 | － | － | 2 | 1 | 2 | －2 |  |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 14200 | 14250 | ${ }^{-1}$ | 0 | 。 | 0 | 。 | 0 | － | 0 | 0 | － | － | 2 | － | －2 | －2 |  |
| 14250 | 14300 | －1 | 。 | － | － | － | 0 | － | 0 | 0 | － | 0 | － | － 1 | － | －2 |  |
| 14300 | 14350 | ${ }^{-1}$ | 。 | 。 | － | 。 | 。 | 。 | 0 | － | 。 | － | 2 | － | －2 | －2 |  |
| 14350 | 14400 | ${ }^{-1}$ | － | 0 | － | － | 0 | － | 0 | － | － | － | 2 | － 1 | －2 | －2 |  |
| 14400 | 14450 | －1 | 。 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | － | －1 | －2 | －2 |  |
| 14450 | 14500 | ${ }_{-1}$ | 。 | 。 | 。 | 。 | 0 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | －2 | － 1 | －2 | $-2$ |  |
| 14500 | 14550 | ${ }_{-1}$ | － | － | 。 | － | 0 | 。 | － | － | 。 | 0 | 2 | － 1 | －2 | $-2$ |  |
| 14550 | 14600 | － | 。 | 。 | 。 | 。 | － | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 2 | － 1 | 2 | $-2$ |  |
| 14600 | 14650 | ${ }_{-1}$ | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | －2 | － | －2 | 2 |  |
| 14650 | 14700 | －1 | － | 0 | － | 0 | 0 | － | 0 | 0 | 0 | 0 | 2 | － 1 | －2 | $-2$ |  |
| 14700 | 14750 | ${ }^{-1}$ | － | 0 | 。 | － | 0 | － | － | － | 0 | － | － | 1 | －2 | －2 |  |
| 14750 | 14800 | ${ }_{-1}$ | 。 | － | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | － | － | 2 | － | －2 | $-2$ |  |
| 14800 | 14850 | ${ }_{-1}$ | 。 | 。 | 。 | － | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | －2 | － 1 | －2 | $-2$ |  |
| 14850 | 14900 | ${ }^{-1}$ | ${ }_{-1}$ | 。 | 。 | － | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | － | － | － | $-2$ |  |
| 14900 | 14950 | － | 。 | － | 。 | 0 | 0 | － | － | 0 | 。 | 。 | 2 | － 1 | －2 | －2 |  |
| 14950 | 15000 | ${ }_{-1}$ | 。 | － | 0 | － | 0 | － | － | － | － | － | － | － 1 | －2 | －2 |  |
| 15000 | 15050 | ${ }_{-1}$ | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | － | 。 | 。 | －2 | － | －2 | $-2$ |  |
| 15050 | 15100 | －1 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | － | 。 | － 2 | － 1 | －2 | 2 |  |
| 15100 | 15150 | －1 | 。 | － | 。 | 。 | 0 | 。 | 。 | 0 | 。 | 。 | －2 | － 1 | $-2$ | －2 |  |
| 15150 | 15200 | － | － | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 0 | － | － | 2 | － 1 | －2 | $-2$ |  |
| 15200 | 15250 | ${ }^{-1}$ | ${ }^{-1}$ | 。 | 0 | － | 。 | 。 | 。 | 0 | 。 | 。 | 2 | ． 1 | $-2$ | $-2$ |  |
| 15250 | 15300 | ${ }^{-1}$ | －1 | 。 | 。 | 。 | －1 | 2 | 。 | 0 | 。 | 。 | －2 | － | ． 5 | － | Structure over the Black Burn－ 200 m on potentially compressible ground combination of level difference and difficult construction access and some local disrupton |
| 15300 | 15350 | ${ }^{-1}$ | － 1 | 。 | － | － | － 1 | －2 | － | 。 | 。 | 。 | －2 | － 1 | ． 5 | － 6 |  |
| 15350 | 15400 | ${ }_{-1}$ | － 1 | － | 。 | 。 | － 1 | －2 | 0 | 。 | － | 。 | － | －1 | －5 | － |  |
| 15400 | 15450 | ${ }^{-1}$ | ${ }_{-1}$ | 。 | 。 | 。 | － 1 | －2 | 。 | － | 。 | 。 | － 2 | 1 | － | － |  |
| 15450 | 15500 | ${ }_{-1}$ | ${ }_{-1}$ | 。 | 。 | 。 | 。 | －2 | 0 | 0 | 。 | 。 | 2 | － 1 | 4 | 6 |  |
| 15500 | 15550 | － | $-1$ | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 2 | 1 | 2 | $-2$ |  |
| 15550 | 15600 | ${ }_{-1}$ | ${ }_{-1}$ | － | 。 | － | 0 | 。 | 。 | 0 | － | 。 | －1 | － | －1 | － |  |
| 15600 | 15650 | ${ }^{-1}$ | ${ }^{-1}$ | 。 | 。 | － | － | 。 | － | 。 | 。 | － | － | － | ${ }^{-1}$ | －-1 |  |
| 15650 | 15700 | ${ }^{-1}$ | －1 | － | 。 | 。 | 。 | 。 | － | 。 | 。 | 。 | － | － 1 | － 1 | － |  |
| 15700 | 15750 | ${ }_{-1}$ | ${ }_{-1}$ | 。 | 0 | 。 | 。 | 。 | 。 | 0 | 。 | 。 | － | － 1 | －1 | －1 |  |
| 15750 | 15800 | ${ }_{-1}$ | ${ }_{-}$ | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | － 1 | ． 1 | ${ }^{-1}$ | $-1$ |  |
| 15800 | 15850 | ${ }_{-1}$ | － | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 0 | － | － 1 | － | －1 |  |
| 15850 | 15900 | $-1$ | － | 。 | － | － | － | － | － | － | － | 。 | － 1 | －1 | － | －-1 |  |
| 15900 | 15950 | ${ }^{-1}$ | － | － | 。 | － | － | － | － | 0 | － | － | 1 | 1 | －1 | － 1 |  |
| 15950 | 16000 | ${ }_{-1}$ | 0 | 。 | 。 | 。 | 0 | 。 | 。 | 0 | 。 | 。 | － 1 | － | － | －1 |  |
| 16000 | 16050 | －1 | － 1 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | － | － | 。 | － 1 | － 1 | －1 | $-1$ |  |
| 16050 | 16100 | ${ }^{-1}$ | －1 | 。 | 。 | 。 | 。 | － | 。 | 0 | 0 | 0 | 1 | － 1 | －1 | －1 |  |
| 16100 | 16150 | ${ }_{-1}$ | － 1 | － | 0 | － | － | － | 0 | 0 | 0 | － | 1 | ${ }_{-1}$ | － 1 | $-1$ |  |
| 16150 | 16200 | ${ }^{-1}$ | ${ }^{-1}$ | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 0 | 。 | 。 | － 1 | 1 | － 1 | $-1$ |  |
| 16200 | 16250 | ${ }_{-1}$ | －1 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 1 | － 1 | ${ }^{-1}$ | ${ }_{-1}$ |  |
| 16250 | 16300 | $-1$ | ${ }_{-1}$ | 。 | 。 | 。 | － | 。 | 。 | 0 | 。 | 。 | － 1 | － | $-1$ | ${ }_{-1}$ |  |
| 16300 | 16350 | ${ }_{-1}$ | $-1$ | 。 | 。 | 。 | 0 | 。 | 。 | 0 | 0 | 。 | － 1 | － 1 | －1 | － |  |
| 16350 | 16400 | ${ }_{-1}$ | －1 | 。 | 。 | 。 | 0 | 。 | 。 | 0 | 0 | 。 | － | － | － 1 | － 1 |  |
| 16400 | 16450 | ${ }_{-1}$ | － 1 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 1 | － 1 | ${ }_{-1}$ | $-1$ |  |
| 16450 | 16500 | ${ }_{-1}$ | $-1$ | 。 | － | － | － | － | － | － | 。 | － | － 1 | － | －1 | －1 |  |
| 16500 | 16550 | ${ }^{-1}$ | ${ }^{-1}$ | － | － | 。 | 0 | － | 。 | 。 | － | － | － 1 | 1 | $-1$ | － 1 |  |
| 16550 | 16600 | ${ }_{-1}$ | $-1$ | 。 | 。 | － | 0 | 0 | 。 | － | 0 | 。 | ${ }_{-1}$ | － 1 | －1 | －1 |  |
| 16600 | 16650 | ${ }^{-1}$ | －1 | 。 | 0 | 0 | 0 | － | 0 | 0 | － | 。 | － | － | －1 | －1 |  |
| 16650 | 16700 | ${ }_{-1}$ | $-1$ | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 0 | 。 | 。 | － | 1 | ${ }_{-1}$ | $-1$ |  |
| 16700 | 16750 | ${ }^{-1}$ | $-1$ | － | 。 | － | 0 | － | － | － | － | 0 | － | － | ${ }_{-1}$ | ${ }^{-1}$ |  |
| 16750 | 16800 | ${ }^{-1}$ | － 1 | 0 | 。 | 。 | － | 。 | 0 | 0 | － | 。 | －1 | － 1 | －1 | － 1 |  |
| 16800 | 16850 | ${ }^{-1}$ | － 1 | 。 | 。 | － | 0 | － | 0 | 0 | － | － | 1 | － | －1 | $-1$ |  |
| 16850 | 16900 | ${ }_{-1}$ | $-1$ | 。 | － | 。 | 。 | 。 | 。 | 0 | 0 | － | ． 1 | － 1 | ${ }_{-1}$ | $-1$ |  |
| 16900 | 16950 | ${ }_{-1}$ | － 1 | 。 | 。 | － | 。 | － | 。 | 。 | 。 | 。 | － 1 | － 1 | －-1 | － 1 |  |
| 16950 | 17000 | ${ }^{-1}$ | －1 | 。 | 。 | 。 | － | 。 | 。 | 。 | 0 | 。 | － | － 1 | －1 | －1 |  |
| 17000 | 17050 | ${ }_{-1}$ | .$^{-1}$ | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | － | － | － | － 1 |  |
| 17050 | 17100 | ${ }^{-1}$ | － 1 | － | 0 | 0 | 0 | 。 | 0 | 0 | － 1 | 。 | －1 | ${ }^{-1}$ | － | $-2$ |  |
| 17100 | 17150 |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
| 17150 | 17200 |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |



Rules
Total Score
$=$ Alignment Score（Average of $\mathrm{E}, \mathrm{F}, \mathrm{G}, \mathrm{H}$ and I）＋Geo Score＋Structures Score＋Flooding Score（Average of $L, M$ and $N$ ）＋Utilities score＋Constructability Score（Minimum value of $\mathrm{P} \& \mathrm{Q})=$ Total of 6 scores for 6 categories

Then if total＜or equal to－9 then should be coloured red because this represents
possibility of 3 reds or 4 ambers
If total is between -6 and -8 should be coloured amber since this could represent 2

| $\begin{aligned} & \text { ? } \\ & \text { ㄹ. } \\ & \text { B. } \\ & \text { oun } \end{aligned}$ |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  | $\begin{aligned} & n \\ & \frac{0}{\mathrm{~N}} \end{aligned}$ |  |  |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
|  |  |  |  |  | $\begin{aligned} & \text { 至 } \\ & \text { 恧 } \end{aligned}$ |  |  |  |  |  | B B 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 |  |  | $\begin{aligned} & \overrightarrow{0} \\ & \frac{3}{3} \\ & \frac{0}{\bar{n}} \\ & \frac{0}{0} \\ & \frac{0}{0} \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & \text {-1 } \\ & \text { O} \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & \text { 号 } \\ & \text { 言 } \\ & \text { n } \\ & \stackrel{\rightharpoonup}{2} \end{aligned}$ |  |
| 0 | 50 | － 1 | － 3 | 0 | 1 | ${ }^{-3}$ | － 2 | 0 | 0 | 0 | － | 0 | － 3 | － | 7 | －7 |  |
| 50 | 100 | ${ }_{-1}$ | ${ }^{-3}$ | 0 | $-1$ | ${ }^{-3}$ | －2 | 0 | － | － | 0 | － | 3 | 0 | －7 | 7 |  |
| 100 | 150 | ${ }_{-1}$ | － | 0 | － 1 | ${ }^{-3}$ | －2 | － | － | 。 | 0 | － | ． 3 | 。 | ． 7 | － 7 |  |
| 150 | 200 | ${ }^{-1}$ | ${ }^{-3}$ | － | ${ }^{-1}$ | ${ }^{3}$ | 2 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | ${ }^{3}$ | 。 | －7 | －7 |  |
| 200 | 250 | ${ }_{-1}$ | .$^{-}$ | － | ${ }_{-1}$ | －3 | －2 | － | 0 | － | 。 | 0 | －3 | 。 | ${ }^{7}$ | ${ }^{-} 7$ |  |
| 250 | 300 | ${ }_{-1}$ | －2 | 。 | ${ }^{-1}$ | .$^{3}$ | ${ }^{-1}$ | 。 | － | 。 | 。 | 0 | ${ }^{3}$ | 。 | ． 5 | ${ }^{-}$ |  |
| 300 | 350 | － 1 | － 2 | 0 | － 1 | ${ }^{-3}$ | .$^{-1}$ | 0 | － | 。 | 0 | 0 | ． 3 | 。 | ． 5 | － 5 | Cutites feater han 10 m through rock．Moora area－ |
| 350 | 400 | ${ }_{-1}$ | $-2$ | 0 | 1 | ${ }^{3}$ | ${ }^{-1}$ | 。 | 0 | － | 。 | 0 | －3 | 。 | ． 5 | ${ }_{5}$ |  |
| 400 | 450 | ${ }_{-1}$ | $-2$ | － | ${ }_{-1}$ | ${ }^{-3}$ | .$^{1}$ | 。 | 0 | － | 。 | $\bigcirc$ | －3 | 。 | ． 5 | － 5 |  |
| 450 | 500 | ${ }_{-1}$ | －2 | 0 | － 1 | ${ }^{3}$ | 。 | 。 | 0 | 。 | 。 | 0 | － 3 | 。 | 4 | 4 | Minor neuta leathworks．Dififut constuction access |
| 500 | 550 | － 1 | － 1 | 0 | － 1 | ${ }^{-3}$ | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | － | ${ }^{3}$ | 。 | 4 | 4 | Minor f netraleartwowns．Difficult construction |
| 550 | 600 | ${ }_{-1}$ | － 1 | 0 | － 1 | ${ }^{-3}$ | 。 | 。 | 0 | － | － | 。 | ${ }^{-}$ | 。 | 4 | 4 | Miner Reutra earthworks．Pifticu |
| 600 | 650 | ${ }_{-1}$ | － 1 | 0 | .$^{1}$ | ${ }^{-3}$ | 。 | 。 | 0 | 。 | 。 | 。 | － 3 | 。 | 4 | 4 | Minor／netral eartheors．Diffriult constuction access． |
| 650 | 700 | － 1 | － 1 | － | － | ${ }^{-3}$ | 。 | 。 | － | 。 | 。 | 0 | － 3 | 。 | 4 | 4 | Minor neutra eartworks．opiffutut constuction aceess． |
| 700 | 750 | ${ }_{-1}$ | － 1 | 0 | 1 | ${ }^{-3}$ | 0 | 0 | － | 。 | 0 | － | 3 | 0 | 4 | 4 | Minor／neutria earthwors．Difficut constuctio |
| 750 | 800 | ${ }^{-1}$ | ${ }_{-1}$ | 。 | ${ }_{-1}$ | －3 | － | － | 0 | 。 | 0 | 0 | － 3 | 。 | 4 | 4 | Mnor I eutra eartwors． Oifficult construction |
| 800 | 850 | ${ }_{-1}$ | － 1 | － | ${ }_{-1}$ | ${ }^{3}$ | 。 | 1 | 0 | 。 | 。 | 0 | 3 | 。 | ． 5 | ． |  |
| 850 | 900 | ${ }_{-1}$ | －1 | 0 | 1 | ${ }^{-3}$ | 0 | 。 | 0 | 。 | 。 | 0 | ${ }^{-3}$ | 。 | 4 | 4 |  |
| 900 | 950 | ${ }^{-1}$ | －1 | 。 | ${ }^{-1}$ | － 3 | 。 | 。 | 。 | 。 | － | － | .$^{3}$ | 。 | 4 | 4 |  |
| 950 | 1000 | ${ }_{-1}$ | ${ }_{-1}$ | 。 | ${ }_{-1}$ | －3 | 。 | 。 | 0 | 。 | 。 | 。 | － 3 | 0 | 4 | 4 |  |
| 1000 | 1050 | ${ }_{-1}$ | － 1 | 0 | 1 | －3 | 。 | 0 | 0 | － | 。 | 。 | 3 | 。 | 4 | 4 | Minor neutra eartworks．offifutut constuction acess． |
| 1050 | 1100 | －1 | － 1 | 0 | － | ${ }^{-3}$ | 。 | 0 | 0 | 。 | 。 | 0 | － 3 | 。 | 4 | 4 |  |
| 1100 | 1150 | － 1 | －1 | － | ${ }_{-1}$ | ${ }^{-3}$ | 。 | 。 | － | 。 | － | 。 | ${ }^{-}$ | 。 | 4 | 4 | Minorf netrale eathwors．Difficult |
| 1150 | 1200 | －1 | － 1 | 0 | 1 | ${ }^{-3}$ | 。 | 0 | － | 。 | 0 | 0 | 3 | 。 | 4 | 4 | Minor／neutral earthworks．Difficult construction access． Overall high earthworks volumes |
| 1200 | 1250 | － 1 | － 1 | 0 | 1 | ${ }^{-3}$ | 。 | 0 | 0 | 。 | 。 | 0 | ${ }^{-3}$ | 。 | 4 | 4 | Minor neutra eartworks．opiffutut constuction aceess． |
| 1250 | 1300 | ${ }_{-1}$ | － 1 | － | ${ }_{-1}$ | －3 | 。 | 。 | 0 | 。 | 。 | 。 | ${ }^{3}$ | 。 | 4 | 4 |  |
| 1300 | 1350 | － 1 | － 1 | 0 | 1 | ${ }^{-3}$ | － | 。 | 0 | 。 | 。 | － | － 3 | 。 | 4 | 4 |  |
| 1350 | 1400 | ${ }_{-1}$ | 。 | 0 | 1 | ${ }^{-3}$ | 。 | 0 | － | 。 | 。 | － | － 3 | 。 | 4 | 4 |  |
| 1400 | 1450 | ${ }_{-1}$ | 0 | 0 | － | .$^{-3}$ | 0 | － | － | － | 0 | 0 | ${ }^{-3}$ | 。 | 4 | 4 |  |
| 1450 | 1500 | ${ }_{-1}$ | － 1 | 。 | ${ }_{-1}$ | ${ }^{-3}$ | 。 | 。 | 0 | 。 | － | 。 | － 3 | 。 | 4 | 4 | Minorf netralearthwors．Difficult |
| 1500 | 1550 | ${ }_{-1}$ | － 1 | 0 | 1 | ${ }^{-3}$ | － | 0 | 0 | － | 。 | 0 | ${ }^{-3}$ | 。 | 4 | 4 | Minor neutra eartworks．Difficut constuction acess． |
| 1550 | 1600 | ${ }_{-1}$ | － 2 | 0 | $-1$ | ${ }^{3}$ | $-1$ | 。 | － | － | － | － | ${ }^{3}$ | 。 | ． | ． 5 |  |
| 1600 | 1650 | －1 | －2 | 0 | ${ }_{-1}$ | ${ }^{-3}$ | ${ }_{-1}$ | － | 0 | － | － | － | － 3 | 。 | ． 5 | ． 5 |  |
| 1650 | 1700 | ${ }^{-1}$ | －2 | － | － 1 | ${ }^{3}$ | ${ }_{-1}$ | 。 | 0 | 。 | 。 | 0 | － 3 | 。 | ． 5 | ． 5 |  |
| 1700 | 1750 | － 1 | －1 | 0 | 1 | － 3 | 。 | 0 | 0 | 。 | 。 | 。 | 3 | 。 | 4 | 4 |  |
| 1750 | 1800 | ${ }_{-1}$ | －1 | 0 | － 1 | ${ }^{-3}$ | － | 。 | － | － | － | 0 | － 2 | 。 | ${ }^{-3}$ | ${ }^{-}$ |  |
| 1800 | 1850 | ${ }^{-1}$ | 0 | 0 | 1 | ${ }^{-3}$ | 0 | 。 | － | 。 | 0 | 0 | －2 | 。 | － | ${ }^{-3}$ |  |
| 1850 | 1900 | － 1 | －1 | 0 | ${ }_{1}$ | － 3 | － | 。 | 0 | － | － | 。 | －2 | 。 | －3 | ${ }_{3}$ |  |
| 1900 | 1950 | ${ }^{-1}$ | －1 | 0 | －1 | － 3 | － | 。 | － | 。 | － | 0 | 2 | 。 | ${ }^{3}$ | ${ }^{-3}$ |  |
| 1950 | 2000 | ${ }_{-1}$ | $-1$ | 0 | .$^{-1}$ | .$^{-3}$ | 。 | 。 | 0 | － | 0 | 0 | －2 | 0 | ${ }^{-3}$ | ${ }_{3}$ |  |
| 2000 | 2050 | ${ }_{-1}$ | $-1$ | 。 | ${ }^{-1}$ | ${ }^{-3}$ | 0 | － | 0 | 。 | 0 | － | － 2 | 。 | －3 | ${ }_{3}$ |  |
| 2050 | 2100 | －1 | － 1 | 0 | － | .$^{-3}$ | 0 | $\bigcirc$ | 0 | － | 0 | 0 | － 2 | 。 | 3 | － 3 | Eataty |
| 2100 | 2150 | ${ }_{-1}$ | $-1$ | 0 | － | ${ }^{-3}$ | 。 | 0 | 0 | 。 | 0 | 0 | －2 | 。 | ${ }^{-3}$ | ${ }^{-3}$ |  |
| 2150 | 2200 | ${ }^{-1}$ | －-1 | 0 | － 1 | ${ }^{-3}$ | 0 | $\bigcirc$ | 0 | 。 | 0 | 0 | － 2 | 0 | $\cdot 3$ | ${ }^{-3}$ | Eataty |
| 2200 | 2250 | ${ }_{-1}$ | ${ }^{-1}$ | 0 | $-1$ | ${ }^{-3}$ | 0 | 0 | － | － | － | 。 | －2 | 。 | ${ }^{3}$ | ${ }^{3}$ |  |
| 2250 | 2300 | ${ }^{-1}$ | － 1 | 。 | － 1 | ${ }^{-3}$ | 。 | － | 0 | 。 | 0 | 0 | － 2 | 。 | － 3 | ${ }^{-3}$ |  |
| 2300 | 2350 | － 1 | － 1 | 0 | $-1$ | －3 | 0 | 0 | 0 | 。 | 。 | 0 | －2 | 。 | ${ }^{-3}$ | .$^{3}$ |  |
| 2350 | 2400 | － 1 | ${ }^{-1}$ | － | 1 | ${ }^{-3}$ | － | 0 | － | 。 | 。 | － | － 2 | 。 | ${ }^{-}$ | ${ }^{-3}$ |  |
| 2400 | 2450 | ${ }_{-1}$ | － 1 | 0 | － | － 3 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | － 2 | 。 | ${ }^{-3}$ | ${ }^{-3}$ |  |
| 2450 | 2500 | ${ }_{-1}$ | － 1 | 0 | $-1$ | ${ }^{-3}$ | 。 | 0 | 0 | 。 | 0 | 0 | －2 | 。 | ${ }^{-3}$ | ${ }^{-3}$ |  |
| 2500 | 2550 | 1 | ${ }^{-1}$ | 0 | － | ${ }^{-3}$ | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | － 2 | 。 | － | ${ }^{-3}$ |  |
| 2550 | 2600 | －1 | － 1 | 0 | － 1 | ${ }^{3}$ | 0 | － | 。 | 0 | 0 | － | － | 。 | ${ }^{3}$ | ${ }^{3}$ |  |
| 2600 | 2650 | －1 | － | 0 | － 1 | － 3 | 。 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | － 2 | 。 | － | － 3 |  |
| 2650 | 2700 | ${ }_{-1}$ | 0 | 0 | － 1 | ${ }^{-3}$ | 0 | 0 | － | 0 | 0 | 0 | 2 | 0 | $\cdot 3$ | ${ }^{-3}$ |  |
| 2700 | 2750 | －1 | 0 | 0 | － | ${ }^{-3}$ | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | － | 0 | 3 | .$^{3}$ |  |
| 2750 | 2800 | ${ }_{-1}$ | －1 | 0 | － 1 | ${ }^{3}$ | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | － 2 | 0 | .$^{3}$ | －3 |  |
| 2800 | 2850 | ${ }^{-1}$ | ${ }^{-1}$ | 0 | －1 | ${ }^{-3}$ | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | － | － 2 | 0 | － 3 | ${ }^{-3}$ |  |
| 2850 | 2900 | － 1 | － 1 | 0 | $-1$ | ${ }^{-3}$ | 。 | 0 | 0 | 0 | 0 | － | － 2 | 0 | － | ${ }^{-3}$ |  |
| 2900 | 2950 | －1 | －1 | 0 | 1 | ${ }^{-3}$ | 0 | $\bigcirc$ | － | 0 | 0 | 0 | 2 | 0 | ${ }^{-3}$ | .$^{3}$ |  |
| 2950 | 3000 | ${ }_{-1}$ | $-1$ | 0 | $-1$ | －3 | － | － | 0 | － | － | － | － 2 | 。 | － 3 | ${ }_{-3}$ |  |
| 3000 | 3050 | － 1 | － 1 | － | － | ${ }^{-3}$ | 0 | 0 | 。 | 0 | 0 | ． | －2 | 0 | 3 | .$^{3}$ | Eatat |
| 3050 | 3100 | － 1 | － 1 | 0 | － | ${ }^{-3}$ | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | －2 | 0 | $-3$ | ${ }^{-3}$ | Earthwors under Iom．Overal hip easthworts vol |
| 3100 | 3150 | －1 | ${ }^{-1}$ | 0 | $-1$ | ${ }^{-3}$ | 0 | 0 | － | 0 | 0 | 0 | $-2$ | 。 | $\cdot 3$ | ${ }^{3}$ | Etarte |
| 3150 | 3200 | － 1 | ${ }^{-1}$ | 0 | － | ${ }^{-3}$ | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | － 2 | 。 | － 3 | ${ }^{-3}$ |  |
| 3200 | 3250 |  |  | 。 |  |  | 。 |  |  |  | 。 |  |  |  |  |  |  |


| 3250 | 3300 | －1 | －1 | 0 | －1 | ${ }^{-3}$ | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | －2 | 0 | .$^{3}$ | － 3 | Earthworks under 10 m ．Overall high earthworks volumes． Moderate adverse construction access |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 3300 | 3350 | － 1 | －1 | 0 | 1 | ${ }^{-3}$ | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | －2 | 。 | ${ }^{-3}$ | －3 | Earthworks under 10 m ．Overall high earthworks volumes． Modrate adverse construction acces |
| 3350 | 3400 | － 1 | －1 | 。 | ${ }_{-1}$ | ${ }^{-3}$ | 。 | ${ }_{-3}$ | 。 | 。 | 。 | 。 | －2 | 。 | ${ }^{6}$ | ． | New bridge over river urie and flood plain．Total length 450m．Score adjusted to reflect geotechnical engineering to support structure |
| 3400 | 3450 | － | －-1 | 。 | － | ${ }^{-3}$ | 。 | ${ }_{-3}$ | 。 | 。 | 。 | 。 | －2 | 。 | ${ }^{-6}$ | ． | New bridge over river urie and flood plain．Total length 450 m ．Score adjusted to reflect geotechnical engineering to support structure |
| 3450 | 3500 | ${ }_{-1}$ | －2 | 。 | ${ }_{-1}$ | －3 | ${ }_{-1}$ | ${ }_{-3}$ | 。 | 。 | 。 | 。 | －2 | 。 | － 7 | ． | New bridge over river urie and flood plain．Total length 450m |
| 3500 | 3550 | ${ }_{-1}$ | －2 | 。 | － 1 | ${ }^{-3}$ | 2 | － 3 | － | 。 | 0 | 0 | －2 | 0 | 8 | － | New bridge over river urie and flood plain．Total length 450 m |
| 3550 | 3600 | ${ }_{-1}$ | －2 | － | ${ }_{-1}$ | －3 | －2 | ${ }_{-3}$ | 。 | 。 | 。 | 。 | －2 | 。 | ． 8 | ． 9 | New bridge over river urie and flood plain．Total length <br> 450m |
| 3600 | 3650 | ${ }_{-1}$ | ${ }_{-3}$ | 。 | －1 | ${ }^{3}$ | ${ }^{3}$ | ${ }^{-3}$ | 。 | 。 | 2 | 。 | －2 | 0 | －10 | 10 | New bridge over river urie and flood plain．Total length 450 m |
| 3650 | 3700 | ${ }_{-1}$ | ${ }^{-3}$ | 0 | －1 | ${ }^{-3}$ | － 3 | － 3 | 0 | 0 | 0 | － | －2 | 。 | － 10 | ． 10 | New bridge over river urie and flood plain．Total length 450 m |
| 3700 | 3750 | － 1 | ${ }^{-3}$ | 0 | － | －3 | $-2$ | －3 | 0 | 0 | 0 | 。 | －2 | 0 | －9 | －9 | New bridge over river urie and flood plain．Total length 450m |
| 3750 | 3800 | －1 | －2 | 。 | － 1 | － 3 | － | － 3 | 0 | 0 | － | 。 | 。 | ${ }_{-1}$ | ． 5 | ． 9 | New bridge over river urie and flood plain．Total length 450 m ．Score adjusted to reflect geotechnical engineering to support structure |
| 3800 | 3850 | －1 | ${ }^{-1}$ | 。 | －1 | －3 | 。 | － 3 | 0 | 0 | 0 | 。 | 。 | － | － 5 | － | New bridge over river urie and flood plain．Total length 450 m ．Score adjusted to reflect geotechnical engineering to support structure support structure |
| 3850 | 3900 | － 1 | 。 | 0 | －1 | － 3 | 。 | 。 | 0 | 。 | 。 | 。 | 0 | ${ }_{-1}$ | － 2 | $-2$ | Minor disruption to users at tie in point．Considered viable |
| 3900 | 3950 | －1 | 。 | 0 | －1 | － 3 | 。 | 0 | 0 | 。 | 。 | －1 | 0 | －1 | ${ }_{3}$ | ${ }^{-}$ | Minor disruption to users at tie in point．Considered viable to manage connection without excessive disruption．Traffic scotland assets present |
| 3950 | 4000 | ${ }_{-1}$ | － | 。 | ${ }_{-1}$ | ${ }^{-3}$ | 。 | 。 | － | － | － | 0 | 。 | － 1 | －2 | －2 | Minor disruption to users at tie in point．Considered viable to manage connection without excessive disruption |
| 4000 | 4050 | －1 | 0 | 。 | － 1 | ${ }^{-3}$ | 。 | 。 | 0 | 。 | 。 | 。 | 。 | ${ }_{-1}$ | －2 | $-2$ | Minor disruption to users at tie in point．Considered viable to manage connection without excessive disruption |
| 4050 | 4100 |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |

$=$ Alignment Score（Average of $\mathrm{E}, \mathrm{F}, \mathrm{G}, \mathrm{H}$ and 1）+ Geo Score + Structures Score＋Flooding Score（Average of $L, M$ and $N$ ）＋Utilities score＋Constructability Score（Minimum value of $\mathrm{P} \mathrm{\& Q}$ ）$=$ Total of 6 scores for 6 categories

Then if total＜or equal to－9 then should be coloured red because this represents
possibility of 3 reds or 4 ambers
If total is between -6 and -8 should be
coloured amber since this could represent

|  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  | $\begin{aligned} & n \\ & \hat{0} \\ & \text { on } \end{aligned}$ |  |  |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
|  |  |  |  | $\begin{aligned} & \text { op } \\ & \stackrel{0}{0} \\ & \stackrel{\rightharpoonup}{\mid c} \\ & \stackrel{\rightharpoonup}{\sim} \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & \text { 至 } \\ & \text { 説 } \\ & \text { W } \end{aligned}$ |  |  |  |  |  |  |  |  |  | $\begin{aligned} & \text {-1 } \\ & \text { ※ } \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & \text { D } \\ & \text { 른 } \\ & \text { n } \\ & \stackrel{\rightharpoonup}{2} \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 0 \\ & 0 \\ & 3 \\ & 3 \\ & \frac{1}{i} \end{aligned}$ |
| 0 | 50 | － | －1 | －2 | － | ${ }^{-3}$ | ${ }^{-3}$ | 。 | 0 | 0 | － | 0 | － 3 | 0 | － | － |  |
| 50 | 100 | 。 | ${ }_{-1}$ | －2 | 。 | ${ }^{-3}$ | ${ }^{3}$ | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | ． 3 | 。 | － 7 | $\rightarrow$ |  |
| 100 | 150 | 。 | －1 | － 2 | 。 | ${ }^{-3}$ | ${ }^{-3}$ | 。 | 0 | 。 | 。 | 。 | －3 | 。 | ${ }^{7}$ | 7 | Cocting hrout peat up to 7 d deep．．Offlcult constrution |
| 150 | 200 | 。 | － 1 | $-2$ | 。 | － 3 | － | 0 | － | 0 | 0 | 。 | ${ }^{-3}$ | 。 | 4 | 4 | Cuttings and embankments through／upon rock． Alignment subject to high earthworks volumes．Difficult construction access |
| 200 | 250 | 0 | － 1 | － | 。 | － 3 | 0 | 0 | － | 0 | 0 | 。 | .$^{3}$ | 。 | 4 | 4 | Cuttings and embankments through／upon rock Alignment subject to high earthworks volumes．Difficult construction access |
| 250 | 300 | 。 | ${ }_{-1}$ | － | 。 | － 3 | 。 | 。 | 。 | 。 | 0 | 。 | 3 | 。 | 4 | 4 | Cuttings and embankments through／upon rock． Alignment subject to high earthworks volumes．Difficult construction access |
| 300 | 350 | 0 | － 1 | － | 。 | － 3 | 0 | － | 0 | 0 | 0 | 。 | 3 | 。 | ． 5 | ． 5 | Cuttings and embankments through／upon rock． Alignment subject to high earthworks volumes．Difficult construction access |
| 350 | 400 | 。 | － 1 | － | 。 | － 3 | 0 | 。 | 0 | 0 | 0 | 。 | 3 | 。 | 4 | 4 | Cuttings and embankments through／upon rock． Alignment subject to high earthworks volumes．Difficult construction access |
| 400 | 450 | 。 | － 1 | － 2 | 。 | － 3 | － | 0 | 0 | 。 | 0 | － | 3 | 0 | 4 | 4 | Cuttings and embankments through／upon rock． Alignment subject to high earthworks volumes．Difficult Alignment subject to |
| 450 | 500 | 0 | － 1 | － | 0 | － 3 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | － 3 | 0 | 4 | 4 | Cuttings and embankments through／upon rock． Alignment subject to high earthworks volumes．Difficult construction access |
| 500 | 550 | 。 | －1 | $-2$ | 。 | － 3 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | ${ }^{3}$ | 。 | ${ }_{4}$ | 4 | Cuttings and embankments through／upon rock． Alignment subject to construction access |
| 550 | 600 | 0 | － 1 | －2 | 0 | 3 | 0 | 0 | － | 。 | 0 | 。 | ${ }_{3}$ | 。 | 4 | 4 | Cuttings and embankments through／upon rock． Alignment subject to high earthworks volumes．Difficult construction access |
| 600 | 650 | 。 | －1 | － | 。 | － 3 | 0 | 。 | 。 | 0 | 0 | 。 | ${ }^{3}$ | 。 | 4 | 4 | Cuttings and embankments through／upon rock． Alignment subject to high earthworks volumes．Difficult construction access |
| 650 | 700 | 0 | － 1 | － 2 | 0 | 3 | － | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 3 | 0 | 4 | 4 | Cuttings and embankments through／upon rock． Alignment subject to high earthworks volumes．Difficult construction access |
| 700 | 750 | 0 | 。 | －2 | 0 | － | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | － 3 | 0 | 4 | 4 | Cuttings and embankments through／upon rock． Alignment subject to high earthworks volumes．Difficult construction access |
| 750 | 800 | 。 | 。 | $-2$ | 。 | － 3 | 0 | 。 | 0 | 0 | 0 | 。 | －3 | 。 | 4 | 4 | Cuttings and embankments through／upon rock Alignment subject to high earthworks volumes．Difficult construction access |
| 800 | 850 | 0 | － 1 | $-2$ | 0 | － 3 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 。 | ${ }_{3}$ | 。 | 4 | 4 | Cuttings and embankments through／upon rock． Alignment subject to high earthworks volumes．Difficult Alignment subject to construction access |
| 850 | 900 | 。 | －1 | ${ }_{-2}$ | 。 | －3 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | ${ }_{3}$ | 。 | 4 | 4 | Cuttings and embankments through／upon rock． Alignment subject to high earthworks volumes．Difficult construction access |
| 900 | 950 | 。 | －1 | － 2 | 。 | － 3 | －1 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | ${ }^{3}$ | 。 | ． 5 | －5 |  |
| 950 | 1000 | 。 | －2 | －2 | 。 | － 3 | ${ }^{-1}$ | 。 | － | － | 。 | 。 | ${ }^{3}$ | 。 | ． 5 | ． 5 |  |
| 1000 | 1050 | 。 | －2 | $-2$ | 。 | ${ }^{-3}$ | ${ }^{-1}$ | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | － 3 | 。 | ． | ． 5 |  |
| 1050 | 1100 | 。 | －2 | －2 | 。 | ${ }^{-3}$ | 2 | － | － | 。 | － | － | － 3 | 。 | － | － |  |
| 1100 | 1150 | 。 | －2 | $\cdot 2$ | 。 | ${ }^{-3}$ | .$^{-1}$ | 。 | 。 | 。 | 。 | － | ${ }^{3}$ | 。 | ． 5 | ． 5 |  |
| 1150 | 1200 | 。 | －2 | －2 | 。 | ${ }^{-3}$ | 1 | 。 | － | 。 | 0 | 。 | ${ }^{3}$ | 。 | ． 5 | － 5 |  |
| 1200 | 1250 | 。 | －2 | －2 | 。 | ${ }^{-3}$ | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | ${ }^{3}$ | 。 | 4 | 4 | Low Le |
| 1250 | 1300 | 。 | ${ }_{-1}$ | $-2$ | 。 | $-3$ | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 0 | $-3$ | 0 | 4 | 4 |  |
| 1300 | 1350 | 。 | － | ${ }_{-2}$ | 。 | ${ }^{3}$ | 。 | － | 。 | 。 | 。 | 。 | ${ }^{3}$ | 。 | 4 | 4 |  |
| 1350 | 1400 | 。 | ${ }_{-1}$ | $-2$ | 。 | － 3 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | ${ }^{3}$ | 。 | 4 | 4 |  |
| 1400 | 1450 | 。 | －1 | $-2$ | 。 | － 3 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | － 3 | 0 | 4 | 4 |  |
| 1450 | 1500 | － | $-1$ | $-2$ | 。 | ${ }^{-3}$ | .$_{1}$ | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | ${ }^{3}$ | 。 | ． | ． 5 |  |
| 1500 | 1550 | － | －2 | －2 | 。 | ${ }^{3}$ | ${ }_{-1}$ | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | ${ }^{3}$ | 。 | ． 5 | ${ }^{5}$ |  |
| 1550 | 1600 | 。 | $-2$ | $-2$ | 。 | ${ }^{-3}$ | ${ }_{-1}$ | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 3 | 。 | ． 5 | ． 5 |  |
| 1600 | 1650 | 。 | －2 | $-2$ | 。 | －3 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | － 3 | 。 | 4 | 4 |  |
| 1650 | 1700 | 。 | －1 | $-2$ | 。 | .$^{3}$ | 。 | － | 。 | 。 | 。 | 。 | 3 | 。 | 4 | 4 |  |
| 1700 | 1750 | 。 | ${ }_{-1}$ | －2 | 。 | ${ }^{-3}$ | 。 | 。 | － | 。 | 。 | 。 | ${ }^{-3}$ | 0 | 4 | 4 |  |
| 1750 | 1800 | 。 | －1 | －2 | 。 | － 3 | 。 | 0 | 。 | 。 | 0 | 。 | ${ }^{3}$ | 0 | ${ }_{4}$ | 4 |  |
| 1800 | 1850 | － | － 1 | $-2$ | － | － 3 | － | － | 。 | 。 | 。 | 。 | ${ }^{3}$ | 。 | 4 | 4 | Low Cutioss／embankents upon rockl／unkown |
| 1850 | 1900 | 0 | －1 | －2 | 0 | － 3 | 0 | 0 | 。 | 。 | 。 | 。 | 3 | 。 | 4 | 4 | Low Cutioss／embankents upon rockl／unkown |
| 1900 | 1950 | 。 | $-1$ | 2 | 。 | ${ }^{3}$ | 。 | 0 | 。 | 。 | 。 | 。 | － 3 | 。 | 4 | 4 | Low Cutioss／embankents upon rockl／unkown |
| 1950 | 2000 | 。 | 。 | $-2$ | 。 | － 3 | 。 | 。 | 。 | 。 | － | 0 | 3 | 0 | 4 | 4 |  |
| 2000 | 2050 | 。 | 0 | $-2$ | 。 | ${ }^{-3}$ | 0 | 。 | 。 | 。 | 0 | 。 | ${ }^{3}$ | 。 | 4 | 4 | Low Cutioss／embankents upon rockl／unkown |
| 2050 | 2100 | 。 | － 1 | － | 0 | ${ }^{-3}$ | 0 | 0 | 。 | 0 | 0 | 。 | － 3 | 。 | 4 | 4 |  |
| 2100 | 2150 | 。 | $-1$ | $-2$ | 。 | － | 。 | 0 | 。 | 。 | 0 | 。 | －3 | 。 | 4 | 4 |  |
| 2150 | 2200 | 。 | 0 | $-2$ | 0 | ${ }^{-3}$ | 。 | 0 | 0 | 。 | 0 | 。 | ${ }^{3}$ | 。 | 4 | 4 |  |
| 2200 | 2250 | 。 | 0 | $-2$ | 。 | － 3 | 。 | 0 | 。 | 。 | 0 | 。 | ${ }^{3}$ | 。 | 4 | 4 |  |
| 2250 | 2300 | 。 | 。 | $-2$ | 。 | ${ }^{3}$ | 。 | 。 | － | 。 | 。 | － | 3 | 。 | 4 | 4 | Low Cutioss／embankents upon rockl／unkown |
| 2300 | 2350 | 。 | ${ }_{-1}$ | $-2$ | 。 | $-3$ | 。 | 。 | 。 | 。 | 0 | 。 | － 3 | 0 | 4 | 4 |  |
| 2350 | 2400 | 。 | －1 | $-2$ | 。 | － | 0 | 0 | 。 | 。 | 0 | 。 | － 3 | 。 | 4 | 4 |  |
| 2400 | 2450 | 。 | －1 | $-2$ | 0 | － 3 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 。 | 3 | 。 | 4 | 4 |  |
| 2450 | 2500 | 。 | $-1$ | － | 。 | － 3 | 0 | 0 | 。 | 。 | 0 | 。 | － 3 | 。 | 4 | 4 | Low Cutioss／embankments upon rock／unkown |
| 2500 | 2550 | 。 | －1 | $-2$ | 0 | 3 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 。 | ${ }^{3}$ | 。 | 4 | 4 |  |
| 2550 | 2600 | 。 | －1 | $-2$ | 。 | ${ }^{-3}$ | 。 | 0 | 。 | 。 | 0 | 。 | － 3 | 。 | 4 | 4 |  |
| 2600 | 2650 | 。 | 0 | $-2$ | 0 | － 3 | 0 | 0 | 。 | 。 | 0 | 。 | ${ }^{3}$ | 。 | 4 | 4 |  |
| 2650 | 2700 | 。 | 。 | $-2$ | 。 | ${ }^{-3}$ | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | －3 | 。 | 4 | 4 | Lew |
| 2700 | 2750 | 。 | 。 | －2 | 。 | ${ }^{3}$ | 。 | ． | 。 | 。 | 。 | 。 | ${ }^{3}$ | 。 | 4 | 4 |  |
| 2750 | 2800 | 0 | 0 | －2 | 0 | － 3 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | － | 0 | 4 | 4 | Low Cutioss／embankents woon rockl／unkown |
| 2800 | 2850 |  |  |  | 。 |  | 。 | 。 | 。 | 。 |  | 。 |  | 。 | 4 |  | Low Cutioss／embankments upon rock／unkown |


| 2850 | 2900 | 0 | － 1 | $-2$ | 0 | ${ }^{-3}$ | 0 | － 3 | 0 | 0 | 0 | 0 | 3 | 0 | －7 | ． 9 | New bridge over river urie and flood plain．Total length 650 m ．Score adjusted to reflect geotechnical engineering for structure |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 2900 | 2950 |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  | New bridge over river urie and flood plain．Total length 650 m ．Score adjusted to reflect geotechnical engineering |
|  |  | 0 | －1 | －2 | 0 | －3 | ${ }^{1}$ | 3 | 0 | 0 | 0 | 0 | 3 | 0 | 8 | －9 |  |
| 2950 | 3000 | 0 | 2 | －2 | 0 | － 3 | －2 | ${ }^{-3}$ | 0 | 0 | 0 | 0 | 3 | 0 | 9 | － |  |
| 3000 | 3050 | 。 | －2 | －2 | 0 | － 3 | －2 | ${ }^{-3}$ | 0 | 0 | 0 | 。 | 3 | 0 | ， | － | ${ }_{\text {a }} \begin{aligned} & \text { Nee bridge ever river urie and flood plain．Total len } \\ & \text { 650m }\end{aligned}$ |
| 3050 | 3100 | 0 | ${ }^{-3}$ | －2 | 0 | ${ }^{-3}$ | ${ }^{-3}$ | $-3$ | 0 | 0 | 0 | 0 | 3 | 0 | 11 | 11 | ${ }^{\text {New bem bidge o ver river urie and flood plin．Totaller }}$ |
| 3100 | 3150 | 0 | － 3 | －2 | 0 | ${ }^{-3}$ | －3 | － 3 | 0 | 0 | 0 | 0 | 3 | 0 | 11 | 11 | ${ }_{\text {L }} \mathrm{New}$ bridge ever river urie and flood plain．Total lene |
| 3150 | 3200 | 0 | － 3 | －2 | 0 | －3 | －3 | － 3 | 0 | 0 | 0 | 0 | 3 | 0 | 11 | －11 | ${ }^{\text {Natew bridge ever river urie and flood plain．Total length }}$ |
| 3200 | 3250 | 0 | －3 | －2 | 0 | －3 | － 3 | ${ }^{-3}$ | 0 | 0 | 0 | 0 | 3 | 0 | 11 | 11 | ${ }^{\text {NSOw bridge over river urie and flood plain．Total length }}$ |
| 3250 | 3300 | 0 | －3 | －2 | 0 | －3 | － 3 | ${ }^{-3}$ | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 1 | ． | ． 9 |  |
| 3300 | 3350 | 0 | － 3 | －2 | 0 | －3 | －3 | ${ }^{-3}$ | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 1 | － | －9 | ${ }_{5} \mathrm{~N} 5 \mathrm{~m}$ bridge ever river urie and flood plain．Total length |
| 3350 | 3400 | 。 | － 3 | －2 | 0 | ${ }^{-3}$ | －2 | －3 | 0 | 0 | 。 | 。 | 0 | 1 | 8 | － 9 | New bridge over river urie and flood plain．Total length 650 m ．Score adjusted to reflect geotechnical engineering for structure |
| 3400 | 3450 | 。 | －2 | －2 | 0 | －3 | － 1 | ${ }^{-3}$ | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 1 | 6 | － | New bridge over river urie and flood plain．Total length 650 m ．Score adjusted to reflect geotechnical engineering for structure |
| 3450 | 3500 | 0 | －2 | －2 | 0 | －3 | 0 | － 3 | 0 | 0 | 0 | 。 | 。 | － | 5 | ． | New bridge over river urie and flood plain．Total length 650 m ．Score adjusted to reflect geotechnical engineering for structure |
| 3500 | 3550 | 。 | － | －2 | 0 | －3 | 0 | ${ }_{-3}$ | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | － | ． 5 | 9 | New bridge over river urie and flood plain．Total length 650 m ．Score adjusted to reflect geotechnical engineering for structure |
| 3550 | 3600 | 0 | 0 | －2 | 0 | －3 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 1 | －2 | －2 | Teie in with A96 |
| 3600 | 3650 | 1 | － 3 | 0 | －1 | － 3 | － 3 | ${ }^{-3}$ | 0 | 0 | － 2 | 0 | 2 | 0 | 10 | 10 | ${ }^{\text {New bridge ever river urie and flood plain．Total length }}$ |
| 3650 | 3700 | －1 | － 3 | 0 | － 1 | ${ }^{-3}$ | ${ }^{-3}$ | ${ }^{-3}$ | 0 | 0 | 0 | 0 | 2 | 0 | 10 | 10 | ${ }^{\text {New bridge ever river urie and flood plain．Total length }}$ |
| 3700 | 3750 | －1 | ${ }^{-3}$ | 0 | ${ }^{-1}$ | －3 | －2 | ${ }^{-3}$ | 0 | 0 | 0 | 0 | 2 | 0 | － | － | ${ }^{\text {New bridge e over river urie and flood plain．Total length }}$ |
| 3750 | 3800 | ${ }^{-1}$ | －2 | 0 | － 1 | －3 | 0 | － 3 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 1 | ． 5 | －9 | dew bidge over river urie and flood plain．Total length 450 m ．Score adjusted to reflect geotechnical engineering support structure |
| 3800 | 3850 | －1 | －1 | 。 | － | －3 | 。 | ${ }^{-3}$ | 。 | 0 | 。 | 。 | 0 | －1 | ． 5 | ． | New bridge over river urie and flood plain．Total length 450 m ．Score adjusted to reflect geotechnical engineering to support structure |
| 3850 | 3900 | － 1 | 。 | 。 | ${ }_{-1}$ | －3 | 。 | － | 。 | 0 | 。 | 。 | 0 | 1 | － 2 | －2 |  |
| 3900 | 3950 | － | 。 | 。 | － | －3 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | －1 | 0 | －1 | ${ }^{-3}$ | ${ }^{-3}$ | Minor disruption to users at tie in point．Considered viable to manage connection without excessive disruption．Traffic scotland assets present |
| 3950 | 4000 | － 1 | 0 | － | － 1 | ${ }^{-3}$ | 0 | － | － | 0 | 0 | 0 | 。 | 1 | －2 | －2 | Minor disuption tousers at tie in point Considered vible |
| 4000 | 4050 | － 1 | 0 | 0 | － 1 | －3 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 1 | －2 | －2 | Minor disuption tousers at tiei in point Considered viable |
| 4050 | 4100 |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  earthworks／m <br> Difficult construction access |
| 4100 | 4150 |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  | Cuttings up to 30.2 m high in rock <br> tion of level difference，hilliness，bendiness and earthworks／m <br> Difficult construction access |
| 4150 | 4200 |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
| 4200 | 4250 |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |

## Rules <br> Total Score

＝Alignment Score（Average of E，F，G，H and 1）+ Geo Score + Structures Score + Floodin Score（Average of $L, M$ and $N$ ）＋Utilities score＋Constructability Score（Minimum value of $P \& Q)=$ Total of 6 scores for 6 categories

Then if total＜or equal to－ 9 then should be coloured red because this represents
possibility of 3 reds or 4 ambers
If total is between -6 and -8 should be
coloured amber since this could represent 2

|  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  | $\begin{aligned} & n \\ & \hat{0} \\ & \end{aligned}$ |  |  |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
|  |  |  |  | $\begin{aligned} & \text { op } \\ & 0 \\ & \stackrel{0}{3} \\ & \stackrel{\rightharpoonup}{0} \\ & \hline \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & \text { 플 } \\ & \text { 認 } \\ & \end{aligned}$ |  | $\begin{aligned} & 0 \\ & 0 \\ & 0 \\ & 0 \\ & 0 \\ & \stackrel{0}{2} \\ & \stackrel{\rightharpoonup}{亏} \end{aligned}$ |  | $\begin{array}{\|l} \frac{7}{\circ} \\ 0 . \\ \frac{0}{0} \\ \end{array}$ |  |  |  |  | $\begin{aligned} & \overrightarrow{0} \\ & \frac{3}{3} \\ & \frac{0}{\bar{n}} \\ & \frac{0}{0} \\ & 0 . \\ & 0 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & \text {-1 } \\ & \text { O } \end{aligned}$ |  | $\begin{aligned} & 0 \\ & 0 \\ & 3 \\ & 3 \\ & \frac{1}{i} \end{aligned}$ |
| 0 | 50 | － | － | －2 | －2 | － | 0 | 0 | 0 | 0 | 。 | 0 | －2 | － 2 | ${ }^{3}$ | ${ }^{-3}$ | Moderte elliness bendiness Low earthworks volumes． |
| 50 | 100 | 。 | 。 | $-2$ | －2 | 0 | 。 | 。 | 。 | 0 | 。 | － | － | 2 | ${ }_{3}$ | ${ }_{3}$ |  |
| 100 | 150 | 。 | －1 | －2 | －2 | 0 | 0 | 0 | － | 0 | 。 | 。 | －2 | 2 | －3 | ${ }^{-}$ |  |
| 150 | 200 | 。 | 。 | －2 | －2 | － | 。 | 。 | 。 | 0 | 。 | 。 | －2 | 2 | ${ }_{3}$ | ${ }^{-3}$ | Moderate illines Sendiness．Low earthworks volumes． |
| 200 | 250 | 。 | － | －2 | －2 | － | 。 | 。 | 。 | 0 | 。 | 0 | － 2 | 2 | ${ }^{-3}$ | －3 |  |
| 250 | 300 | 。 | － | ${ }_{-2}$ | －2 | 0 | － | － | － | 。 | 。 | 。 | －2 | 2 | ${ }^{3}$ | ${ }_{3}$ |  |
| 300 | 350 | 。 | － | －2 | －2 | 0 | 。 | 0 | 。 | 0 | 。 | 0 | － | 2 | －3 | －3 | Moderate eiliness endiness．Low earthworks volumes． |
| 350 | 400 | 。 | 。 | $-2$ | －2 | 。 | 。 | 。 | 。 | 0 | 。 | 。 | －2 | 2 | ${ }^{3}$ | －3 |  |
| 400 | 450 | 。 | 。 | $-2$ | －2 | － | 。 | 。 | 。 | 0 | 。 | － | －2 | 2 | $\cdots$ | －3 | Moderate ilileses endiniess．Low earthworks volumes． |
| 450 | 500 | 。 | － | －2 | －2 | － | 。 | 。 | － | － | 。 | 0 | －2 | 2 | ${ }_{3}$ | ${ }_{3}$ |  |
| 500 | 550 | 。 | 0 | $-2$ | －2 | 0 | 。 | 0 | 。 | 0 | 0 | 。 | －2 | 2 | －3 | － 3 | Moderate eillieses eendiness Low earthwork volumes． Moderate cceess |
| 550 | 600 | 。 | 。 | －2 | －2 | － | － | 。 | － | 0 | － | － | －2 | 2 | ${ }^{-3}$ | － 3 | Moderate ililiess endiniess．Low easthworks volumes． |
| 600 | 650 | 。 | －1 | －2 | －2 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | －2 | 2 | － 3 | ${ }^{3}$ |  |
| 650 | 700 | 。 | ${ }_{-1}$ | ${ }_{-2}$ | －2 | 0 | 。 | 。 | 0 | 。 | 。 | 0 | － 2 | －2 | ${ }_{-3}$ | ${ }^{3}$ |  |
| 700 | 750 | 。 | －1 | $-2$ | －2 | $\bigcirc$ | 。 | 0 | 。 | 0 | 。 | 0 | －2 | 2 | ${ }^{-3}$ | －3 | Moderate illines Bendiness．Low earthworks volumes． |
| 750 | 800 | 。 | －1 | －2 | －2 | 0 | 0 | 0 | 。 | 0 | 。 | 0 | －2 | 2 | ${ }^{-3}$ | －3 | Moderate silines Sendiness．Low earthworks volumes． |
| 800 | 850 | 。 | － | $-2$ | －2 | － | 。 | 。 | － | 。 | 。 | 0 | －2 | 2 | －3 | －3 |  |
| 850 | 900 | 。 | ${ }_{-1}$ | ${ }_{-2}$ | －2 | － | 。 | 。 | － | 。 | 。 | － | $-2$ | －2 | ${ }_{3}$ | ${ }^{3}$ |  |
| 900 | 950 | 。 | $-1$ | $-2$ | $-2$ | 0 | － | － 1 | － | 0 | － | 0 | －2 | 2 | 4 | 4 | New under idge ver Mill burn and local rasd，lengh |
| 950 | 1000 | 。 | $-1$ | $-2$ | －2 | 0 | 1 | －1 | 0 | 0 | 。 | 0 | －2 | 2 | － 5 | － 5 | New underidge ver mill bur nand local rasd，lergth |
| 1000 | 1050 | 。 | －2 | －2 | －2 | － | － | －1 | 。 | 。 | 。 | 0 | －2 | 2 | 4 | 4 | New underidige ove Mill burn and local road，length |
| 1050 | 1100 | 。 | ${ }_{-1}$ | $-2$ | －2 | － | 。 | － 1 | 。 | 。 | 。 | 。 | $-2$ | 2 | 4 | 4 |  |
| 1100 | 1150 | 。 | 。 | $-2$ | $-2$ | $\bigcirc$ | 。 | 0 | － | 0 | 。 | 0 | －2 | －2 | －3 | －3 |  |
| 1150 | 1200 | 。 | － 1 | $-2$ | －2 | 0 | 。 | 0 | － | 0 | 。 | 0 | －2 | 2 | － 3 | － 3 | Moderate silines Sendiness．Low earthworks volumes． |
| 1200 | 1250 | 。 | －1 | －2 | －2 | － | － | 。 | － | － | － | 0 | －2 | 2 | ${ }^{-3}$ | ${ }^{-3}$ |  |
| 1250 | 1300 | 。 | ${ }_{-1}$ | $-2$ | －2 | 。 | － | － | 。 | 。 | 。 | － | －2 | －2 | ${ }_{3}$ | － 3 |  |
| 1300 | 1350 | 。 | －1 | $-2$ | －2 | $\bigcirc$ | $-1$ | 。 | 。 | 0 | 。 | － | － | 2 | 4 | 4 | Cuttings up to 14 m through unknown ground．Moderate access |
| 1350 | 1400 | 。 | －2 | $-2$ | －2 | 0 | 1 | 0 | － | 0 | 0 | 0 | －2 | 2 | 4 | 4 |  |
| 1400 | 1450 | 。 | － 2 | $-2$ | －2 | 0 | 1 | 。 | － | 。 | 0 | 0 | － 2 | －2 | 4 | 4 |  |
| 1450 | 1500 | 。 | $-2$ | －2 | $-2$ | － | ${ }_{-1}$ | 。 | － | 。 | 。 | － | －2 | 2 | 4 | 4 | Cuttings up to 14 m through unknown ground．Moderate access |
| 1500 | 1550 | 。 | $-2$ | －2 | －2 | － | 1 | 。 | － | 0 | 。 | － | －2 | 2 | 4 | 4 | Cutirins up to $14 \mathrm{mmtrough} \mathrm{unknown} \mathrm{ground}$. |
| 1550 | 1600 | 。 | －2 | －2 | －2 | － | －1 | 。 | － | 。 | 。 | 。 | －2 | －2 | 4 | 4 |  |
| 1600 | 1650 | 。 | －1 | －2 | 2 | － | 。 | 。 | － | － | 。 | 0 | －2 | －2 | ${ }^{-3}$ | ${ }_{-3}$ | Moderate eiliness endiniess．Low earthworks volumes． |
| 1650 | 1700 | 。 | － 1 | －2 | －2 | 。 | 。 | 。 | － | 。 | 。 | － | －2 | － 2 | ${ }^{-3}$ | ${ }^{-3}$ |  |
| 1700 | 1750 | 。 | －1 | －2 | $-2$ | － | 。 | 。 | 。 | 0 | 。 | 。 | －2 | 2 | ${ }^{-3}$ | － 3 | Moderate eillieses eendiness Low earthwork volumes． Moderate cceess |
| 1750 | 1800 | 。 | 。 | －2 | －2 | 0 | 。 | 。 | － | － | 。 | 0 | － 2 | －2 | －3 | － 3 | Moderate siliness bendiness．Low earthworks volumes． |
| 1800 | 1850 | 。 | － | ${ }_{-2}$ | －2 | 。 | － | 。 | － | － | 。 | － | － 2 | －2 | ${ }^{-3}$ | － 3 |  |
| 1850 | 1900 | 。 | 。 | ${ }_{-2}$ | －2 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 0 | － 2 | － | ${ }^{-3}$ | ${ }^{-3}$ |  |
| 1900 | 1950 | 。 | 。 | $-2$ | －2 | 。 | 。 | 。 | 。 | 0 | 。 | － | －2 | 2 | ${ }^{3}$ | － 3 | Moderate illines Bendiness．Low earthworks volumes． |
| 1950 | 2000 | 。 | － | $-2$ | $\cdot 2$ | 0 | 0 | 。 | － | － | － | － | －2 | 2 | ${ }^{-3}$ | ${ }_{-3}$ |  |
| 2000 | 2050 | 。 | －1 | $-2$ | －2 | － | 。 | 。 | － | 0 | 。 | 。 | －2 | 2 | － 3 | －3 |  |
| 2050 | 2100 | 0 | － | $-2$ | $-2$ | 0 | 0 | 0 | 。 | 0 | 。 | 。 | － | －2 | ${ }^{-3}$ | ${ }^{-3}$ |  |
| 2100 | 2150 | 0 | － 1 | $-2$ | － | － | 0 | － 3 | 0 | － | 0 | 0 | －2 | －2 | － | － | New bridge／viaduct over watercourses，river urie，flood plain and local farm roads．Total length 800 m ．Score adjusted to reflect geotechnical works associated with structure． |
| 2150 | 2200 | 0 | － 1 | $-2$ | $-2$ | 0 | 0 | ${ }^{-3}$ | 0 | 0 | 0 | 0 | －2 | － 2 | 6 | 9 | New bridge／viaduct over watercourses，river urie，flood plain and local farm roads．Total length 800 m ．Score adjusted to reflect geotechnical works associated with structure． |
| 2200 | 2250 | 0 | － 1 | $-2$ | $-2$ | － | 0 | ${ }^{-3}$ | 0 | 0 | 0 | 0 | －2 | － 2 | － | $\rightarrow$ | New bridge／viaduct over watercourses，river urie，flood plain and local farm roads．Total length 800 m ．Score adjusted to reflect geotechnical works associated with structure． |
| 2250 | 2300 | 。 | －1 | －2 | －2 | 。 | 。 | ${ }_{3}$ | 。 | ． | 0 | 。 | －2 | － 2 | ${ }^{6}$ | 9 | plain and local farm roads．Total length 800 m ．Score adjusted to reflect geotechnical works associated with structure． |
| 2300 | 2350 | 0 | － 1 | $-2$ | $-2$ | － | 0 | ${ }^{3}$ | 0 | 0 | 0 | 0 | －2 | － 2 | － | － | New bridge／viaduct over watercourses，river urie，flood plain and local farm roads．Total length 800 m ．Score adjusted to reflect geotechnical works associated with structure． |
| 2350 | 2400 | 0 | －1 | $-2$ | $-2$ | 0 | 0 | ${ }^{-3}$ | 0 | 0 | 0 | 0 | －2 | － | － | － | New bridge／viaduct over watercourses，river urie，flood plain and local farm roads．Total length 800 m ．Score adjusted to reflect geotechnical works associated with structure． |
| 2400 | 2450 | 0 | －2 | $-2$ | － | － | － 1 | －3 | － | 0 | 0 | 0 | －2 | 2 | － 7 | － | New bridge／viaduct over watercourses，river urie，flood plain and local farm roads．Total length 800 m ．Score adjusted to reflect geotechnical works associated with structure． |
| 2450 | 2500 | 0 | －2 | $-2$ | $-2$ | 0 | － 1 | －3 | 0 | 0 | 0 | 0 | －2 | －2 | $\rightarrow 7$ | － | New bridge／viaduct over watercourses，river urie，flood plain and local farm roads．Total length 800 m ．Score adjusted to reflect geotechnical works associated with structure． |
| 2500 | 2550 | 0 | － 1 | $-2$ | $-2$ | 0 | 0 | － 3 | 0 | 0 | 0 | 0 | －2 | － 2 | － | $\rightarrow$ | New bridge／viaduct over watercourses，river urie，flood plain and local farm roads．Total length 800 m ．Score adjusted to reflect geotechnical works associated with structure． |
| 2550 | 2600 | 0 | － 1 | $-2$ | － 2 | 0 | 0 | ${ }^{-3}$ | 0 | 0 | 0 | 0 | －2 | － 2 | － | － | New bridge／viaduct over watercourses，river urie，flood plain and local farm roads．Total length 800 m ．Score adjusted to reflect geotechnical works associated with structure． |
| 2600 | 2650 |  |  |  |  | 。 |  | ${ }_{-3}$ |  | 0 | 0 |  |  |  |  |  | New bridge／viaduct over watercourses，river urie，flood plain and local farm roads．Total length 800 m ．Score adjusted to reflect geotechnical works associated with structure． |


| 2650 | 2700 | 0 | －2 | －2 | －2 | 0 | － 1 | ${ }^{-3}$ | 0 | 0 | 0 | 0 | 2 | 2 | － 7 | － 9 | New bridge／viaduct over watercourses，river urie，flood plain and local farm roads．Total length 800 m ．Score adjusted to reflect geotechnical works associated with structure． |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 2700 | 2750 | 。 | －2 | －2 | －2 | 。 | －2 | －3 | 。 | 。 | 。 | 0 | 2 | －2 | － | － 9 | plain and local farm roads．Total length 800 m ．Score adjusted to reflect geotechnical works associated with structure． |
| 2750 | 2800 | 。 | －2 | －2 | －2 | 。 | －2 | －3 | 。 | 。 | 。 | 0 | 2 | －2 | － | － 9 | New bridge／viaduct over watercourses，river urie，flood plain and local farm roads．Total length 800 m ．Score adjusted to reflect geotechnical works associated with structure． |
| 2800 | 2850 | 。 | －2 | －2 | －2 | 。 | －2 | ${ }_{-3}$ | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | ． 2 | ${ }_{-8}$ | － 9 |  |
| 2850 | 2900 | 。 | －2 | －2 | －2 | 。 | 。 | － 3 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | ． 2 | － 6 | ． 9 | New bridge／viaduct over watercourses，river urie，flood plain and local farm roads．Total length 800 m ．Score adjusted to reflect geotechnical works associated with structure． |
| 2900 | 2950 | 。 | －1 | －2 | －2 | 。 | 。 | － 3 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | －2 | ${ }^{6}$ | － | New bridge／viaduct over watercourses，river urie，flood plain and local farm roads．Total length 800 m ．Score adjusted to reflect geotechnical works associated with structure． |
| 2950 | 3000 | 。 | － | －2 | －2 | － | － | 0 | － | － | － | 。 | 。 | 2 | ${ }^{-3}$ | .$^{-3}$ |  |
| 3000 | 3050 | 0 | 0 | －2 | －2 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 2 | ${ }^{-3}$ | －3 | Etarthworks clom to tie in w with A96．Moderate dissuption |
| 3050 | 3100 | 。 | － | －2 | －2 | － | 0 | 0 | － | － | － | 0 | 。 | 2 | ${ }^{-3}$ | － 3 | Etarthworts clom to tie in w with A96．Moderate dissuption |
| 3100 | 3150 | 0 | －1 | －2 | －2 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 2 | －3 | －3 | Etarthworts clom to tie in w with A96．Moderate dissuption |
| 3150 | 3200 | 0 | －1 | －2 | －2 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | － 2 | － 3 | － 3 | Etarthworts clom to tie in with A96．Moderate disuppion |
| 3200 | 3250 | 0 | 0 | －2 | －2 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | － 2 | －3 | －3 | Elarthworks clom to tie in with A96．Moderate disuption |
| 3250 | 3300 |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
| 3300 | 3350 |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |

## Rules <br> Total Score

＝Alignment Score（Average of E，F，G，H and 1）+ Geo Score＋Structures Score＋Flooding Score（Average of $L, M$ and $N$ ）＋Utilities score＋Constructability Score（Minimum value of $\mathrm{P} \& \mathrm{Q})=$ Total of 6 scores for 6 categories

Then if total＜or equal to－9 then should be coloured red because this represents possibility of 3 reds or 4 ambers
If total is between -6 and -8 should be coloured amber since this could represent 2

|  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  | $\begin{aligned} & n \\ & \frac{0}{0} \end{aligned}$ |  |  |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
|  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  | Attenuation requirement |  |  | $\begin{aligned} & \overrightarrow{0} \\ & \frac{3}{3} \\ & \frac{0}{n} \\ & \frac{0}{2} \\ & \frac{0}{0} \\ & 0 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & \text {-1 } \\ & \underset{\sim}{\mathbf{0}} \end{aligned}$ |  | $\begin{aligned} & 0 \\ & \frac{0}{3} \\ & 3 \\ & 0 \\ & 0 \\ & \hline \end{aligned}$ |
| 0 | 50 | 。 | －1 | －2 | －1 | ${ }^{-3}$ | － | － | 0 | $\bigcirc$ | 0 | 0 | －3 | 。 | 4 | 4 | Difficult construction access．Route wide high earthworks volume |
| 50 | 100 | 。 | － | ${ }_{-2}$ | ${ }^{-1}$ | － 3 | － | 0 | － | 0 | － | 0 | ${ }^{3}$ | 。 | 4 | 4 |  |
| 100 | 150 | 。 | ${ }_{-1}$ | $-2$ | ． 1 | － 3 | 。 | － | 0 | 0 | － | 0 | ． 3 | 0 | ${ }_{4}$ | 4 | Pital |
| 150 | 200 | 。 | $-2$ | －2 | － 1 | ${ }^{-3}$ | － 1 | 。 | － | 。 | 。 | － | ${ }^{3}$ | 。 | － | － |  |
| 200 | 250 | 。 | $-2$ | $-2$ | － 1 | ${ }^{-3}$ | － 1 | 0 | 。 | 。 | 。 | － | 3 | 0 | ． 6 | ${ }_{6}$ | Cutrins 10.17 m throregh rock．Difficult access |
| 250 | 300 | 。 | －2 | －2 | － 1 | －3 | ${ }_{-1}$ | 。 | 。 | 0 | 。 | － | － 3 | 。 | ． 6 | － |  |
| 300 | 350 | － | －2 | $-2$ | － 1 | ${ }^{-3}$ | ${ }^{-1}$ | 。 | － | 。 | － | － | 3 | 。 | － | － | Cutrins 10.17 m therregh rock．iffficult cecess |
| 350 | 400 | 。 | －2 | $-2$ | － 1 | － 3 | － 1 | 。 | 。 | 0 | 。 | － | － 3 | 。 | － 6 | － |  |
| 400 | 450 | 。 | －2 | ${ }_{-2}$ | － 1 | .$^{3}$ | － 1 | 。 | 。 | 0 | 0 | － | ${ }^{3}$ | 0 | ${ }^{-6}$ | ${ }^{-6}$ |  |
| 450 | 500 | 。 | $-2$ | －2 | .$^{-1}$ | －3 | .$_{1}$ | 。 | 。 | 。 | － | 。 | 3 | 。 | ． 6 | － |  |
| 500 | 550 | 。 | － 3 | －2 | － 1 | ${ }^{-3}$ | －2 | 。 | 。 | 0 | 。 | 。 | － 3 | 。 | ． 7 | － 7 | cuttinge $20-23 \mathrm{~m}$ throubt rock．0．fficult aceess |
| 550 | 600 | 。 | ${ }^{-3}$ | －2 | － 1 | $-^{-3}$ | $-2$ | 。 | 。 | 0 | 。 | 0 | 3 | 。 | ． 7 | － 7 | Cuttings 20.23 mm troush rock．0．fficult aceess |
| 600 | 650 | 。 | ${ }^{-3}$ | －2 | － 1 | － 3 | $-2$ | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | － 3 | 。 | － 7 | －7 | Cuttings 20.23 mm troush rock．0．ifficultaceess |
| 650 | 700 | 。 | － 3 | －2 | － 1 | － 3 | －2 | 0 | 0 | 0 | － | － | －3 | 0 | － 7 | －7 | Cuttrese $20-23 \mathrm{~m}$ through rock．0ifficult aceess |
| 700 | 750 | － | ${ }^{-3}$ | －2 | 1 | ${ }^{-3}$ | $-2$ | 。 | － | 0 | － | 0 | ． 3 | － | $\rightarrow$ | － 7 | Cutings 20－23m trough rock．0．fficulut aceess |
| 750 | 800 | 。 | － | －2 | － 1 | －3 | －2 | 。 | 。 | 。 | 0 | － | 3 | 。 | － 7 | 7 | Cutrings 20.23 mm troush rock．0．fficult aceess |
| 800 | 850 | 。 | ${ }^{-3}$ | －2 | ${ }_{-1}$ | ${ }^{-3}$ | .$^{-1}$ | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | － 3 | 。 | ． 6 | 6 | Cutiriss 10.17 Tm throush rock |
| 850 | 900 | 。 | $-2$ | －2 | － 1 | － 3 | － 1 | 0 | － | 0 | － | 0 | － | 0 | － | ${ }_{6}$ | Cutiriss 10.17 mm through rock |
| 900 | 950 | 。 | $-2$ | －2 | － | ${ }^{-3}$ | － 1 | 0 | － | 0 | 0 | － | － 3 | 0 | ${ }^{-6}$ | ${ }_{6}$ | Cutiriss 10.17 Tm through rock |
| 950 | 1000 | 。 | －2 | －2 | － 1 | .$^{3}$ | － 1 | 。 | 。 | 0 | 0 | － | － 3 | 。 | － | ${ }^{-6}$ | Cutirigs 10－17m through rock |
| 1000 | 1050 | 0 | －2 | $-2$ | － 1 | － 3 | 。 | 0 | － | 。 | 0 | 0 | － 3 | 0 | ． 5 | ． 5 |  |
| 1050 | 1100 | 。 | －1 | $-2$ | － | －3 | 。 | 0 | 。 | 0 | － | 。 | －3 | 。 | 4 | 4 |  |
| 1100 | 1150 | 。 | ${ }_{-1}$ | $-2$ | ${ }_{-1}$ | － 3 | 。 | 0 | － | 0 | 。 | 0 | － 3 | 。 | 4 | 4 | At grade er Iow eartwors．Difficult sceess． H High |
| 1150 | 1200 | 。 | － | ${ }_{-2}$ | － 1 | ${ }^{-3}$ | 。 | 。 | － | 。 | 。 | － | － 3 | 。 | 4 | 4 |  |
| 1200 | 1250 | 。 | 。 | －2 | ． 1 | ${ }^{-3}$ | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | ${ }^{3}$ | 。 | 4 | 4 |  |
| 1250 | 1300 | 。 | 。 | －2 | ${ }_{-1}$ | ${ }^{-3}$ | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | ${ }^{3}$ | 。 | 4 | 4 |  |
| 1300 | 1350 | 。 | －1 | $-2$ | 1 | － 3 | 0 | 0 | － | 0 | － | 0 | －3 | 。 | 4 | 4 |  |
| 1350 | 1400 | 。 | ${ }_{-1}$ | ${ }_{-2}$ | ${ }_{-1}$ | ${ }^{-3}$ | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | 。 | ${ }^{3}$ | 。 | 4 | 4 |  |
| 1400 | 1450 | 。 | ${ }_{-1}$ | －2 | － | ${ }^{-3}$ | 。 | 。 | － | 。 | 。 | 。 | ${ }_{-3}$ | 。 | 4 | 4 |  |
| 1450 | 1500 | 。 | ${ }_{-1}$ | $-2$ | 1 | － 3 | 。 | 0 | － | 0 | － | 0 | 3 | 。 | 4 | 4 |  |
| 1500 | 1550 | 0 | －1 | $-2$ | － 1 | － 3 | 0 | － 3 | 0 | 0 | 0 | 0 | － 2 | 0 | － 6 | $\rightarrow$ | New bridge／viaduct over watercourses，river urie，flood plain and local farm roads．Total length 1000 m ．Appraisal adjusted to reflect geotechnical works to support structure |
| 1550 | 1600 | 。 | －1 | $-2$ | － 1 | － 3 | － 1 | ${ }^{-3}$ | 。 | 0 | 0 | 0 | －2 | 。 | ${ }_{-7}$ | ． | New bridge／viaduct over watercourses，river urie，flood plain and local farm roads．Total length 1000 m ．Appraisal adjusted to reflect geotechnical works to support structure |
| 1600 | 1650 | 。 | $-2$ | －2 | － | $\cdot 3$ | － 1 | －3 | 0 | 0 | 0 | 0 | － | 0 | － | － | New bridge／viaduct over watercourses，river urie，flood plain and local farm roads．Total length 1000 m ．Appraisal adjusted to reflect geotechnical works to support structur |
| 1650 | 1700 | 。 | $-2$ | －2 | ${ }_{-1}$ | $-3$ | － 1 | －3 | 0 | 。 | 0 | 0 | －2 | 0 | － | ． | New bridge／viaduct over watercourses，river urie，flood plain and local farm roads．Total length 1000 m ．Appraisal adjusted to reflect geotechnical works to support structur |
| 1700 | 1750 | 0 | －2 | －2 | － | ${ }^{-3}$ | － 1 | －3 | 0 | 0 | 0 | 0 | －2 | 0 | － 8 | － | New bridge／viaduct over watercourses，river urie，flood plain and local farm roads．Total length 1000 m ．Appraisal |
| 1750 | 1800 | 0 | $-2$ | $-2$ | 1 | $-3$ | － 1 | ${ }^{-3}$ | 0 | 。 | 0 | 0 | －2 | 。 | － | － 9 | New bridge／viaduct over watercourses，river urie，flood plain and local farm roads．Total length 1000 m ．Appraisal adjusted to reflect geotechnical works to support structur |
| 1800 | 1850 | 0 | －2 | $-2$ | ${ }^{-1}$ | $-3$ | － 1 | ${ }^{-3}$ | 0 | 0 | 0 | 0 | － 2 | 0 | － | ． | New bridge／viaduct over watercourses，river urie，flood plain and local farm roads．Total length 1000 m ．Appraisal adjusted to reflect geotechnical works to support structure |
| 1850 | 1900 | 。 | －2 | $-2$ | 1 | $-3$ | － 1 | － 3 | 0 | 0 | 。 | 。 | －2 | 。 | － | ． | New bridge／viaduct over watercourses，river urie，flood plain and local farm roads．Total length 1000 m ．Appraisal adjusted to reflect geotechnical works to support structure adjusted to reflect geotechnical works to support structura |
| 1900 | 1950 | 。 | － 2 | $-2$ | － 1 | ${ }^{-3}$ | －2 | ${ }^{-3}$ | 0 | 0 | 0 | 0 | －2 | 。 | ． | ． | Iele |
| 1950 | 2000 | － | ${ }^{-3}$ | －2 | ${ }^{-1}$ | ${ }^{-}$ | －2 | ${ }_{-3}$ | － | － | － | － | $-2$ | 。 | ． | ． |  |
| 2000 | 2050 | 。 | － 3 | －2 | －1 | ${ }^{-3}$ | －2 | ${ }^{-3}$ | 。 | 0 | 。 | 0 | －2 | 。 | ． | ． |  |
| 2050 | 2100 | 。 | － 3 | －2 | 1 | ${ }^{-3}$ | －2 | 3 | 0 | 0 | 0 | 0 | 2 | 。 | － | 9 | Nely |
| 2100 | 2150 | 。 | － 3 | －2 | ${ }_{-1}$ | － 3 | $-2$ | － 3 | － | 0 | － | 0 | －2 | 。 | － | ． 9 | Nomen |
| 2150 | 2200 | 。 | － 3 | －2 | 1 | － 3 | －2 | ${ }_{-3}$ | － | － | 。 | － | －2 | 。 | ． | ． |  |
| 2200 | 2250 | 。 | － 3 | $-2$ | － 1 | $\cdot 3$ | －2 | ${ }^{-3}$ | 。 | 0 | 0 | 0 | －2 | 。 | 9 | ． |  |
| 2250 | 2300 | 。 | － 3 | $-2$ | $-1$ | － 3 | ${ }^{-3}$ | ${ }^{3}$ | 。 | 0 | 。 | 。 | －2 | 。 | 10 | ． 10 | New hidel Madut over watercourses five urie，flod |
| 2300 | 2350 | 。 | － 3 | －2 | 1 | － 3 | － 3 | ${ }^{-3}$ | － | 0 | － | － | 。 | － 2 | －10 | ． 10 |  |
| 2350 | 2400 | 。 | －3 | $-2$ | ${ }^{-1}$ | － 3 | －2 | － 3 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | －2 | － | ， | New bridelivadut ove waterourses，rive urie，flood |
| 2400 | 2450 | 0 | －2 | －2 | $-1$ | ${ }^{-3}$ | － 1 | ${ }^{-3}$ | 0 | － | 0 | 0 | 0 | －2 | － | $\rightarrow$ | $\begin{array}{l}\text { New bridge／viaduct over watercourses，river urie，flood } \\ \text { plain and local farm roads．Total length } 1000 \mathrm{~m} \text { ．Appraisal } \\ \text { adjusted to reflect geotechnical works to support structure }\end{array}$ |
| 2450 | 2500 | － | $-2$ | $-2$ | ${ }_{-1}$ | ${ }^{-3}$ | － 1 | ${ }^{-3}$ | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 2 | － | － | New bridge／viaduct over watercourses，river urie，flood plain and local farm roads．Total length 1000 m ．Appraisal adjusted to reflect geotechnical works to support structure |
| 2500 | 2550 | 0 | － 1 | －2 | ${ }_{-1}$ | $-3$ | 0 | ${ }^{3}$ | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 2 | － | 9 | New bridge／viaduct over watercourses，river urie，flood plain and local farm roads．Total length 1000 m ．Appraisal adjusted to reflect geotechnical works to support structure |
| 2550 | 2600 | 0 | ${ }^{-1}$ | $-2$ | $-1$ | －3 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | － 2 | .$^{3}$ | － 3 | Earthworks to tie into existing A96．Disruption to existing road users of local road．High earthworks volumes route wide |
| 2600 | 2650 | 0 | 0 | $-2$ | － 1 | － 3 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | － | ${ }^{-3}$ | － 3 | Earthworks to tie into existing A96．Disruption to existing road users of local road．High earthworks volumes route wide |
| 2650 | 2700 | 0 | ${ }^{-1}$ | $-2$ | － 1 | －3 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 2 | ${ }^{3}$ | － 3 | Earthworks to tie into existing A96．Disruption to existing road users of local road．High earthworks volumes route wide wide |
| 2700 | 2750 | － | 0 | $-2$ | －1 | ${ }^{-3}$ | 0 | － | － | 0 | 0 | － | 0 | －2 | ${ }^{-3}$ | － 3 | Earthworks to tie into existing A96．Disruption to existing wide |
| 2750 | 2800 | 0 | 0 | $-2$ | － | － 3 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | － 2 | ${ }^{-3}$ | ${ }^{3}$ | Earthworks to tie into existing A96．Disruption to existing road users of local road．High earthworks volumes route wide |
| 2800 | 2850 |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
|  | 2900 |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |

