

Lp.	Elementy podlegające ocenie/kryteria oceny
<b>Rezultat 1: Metryka dolnej części zestawu przewodu wiertniczego niezbędnej do odwiercenia sekcji 17</b>	
1.1	Średnica świdra – 17½”
1.2	Długość świdra – 0,48 m
1.3	Średnica zewnętrzna stabilizatora nadświdrowego – 17½”
1.4	Długość stabilizatora nadświdrowego – 1,80 m
1.5	Średnica zewnętrzna obciążników – 8”
1.6	Długość obciążnika (-ów) pomiędzy stabilizatorem nadświdrowym i kolumnowym – 9,5 m
1.7	Średnica zewnętrzna stabilizatora kolumnowego – 17 <sup>7</sup> / <sub>16</sub> ”
1.8	Długość stabilizatora kolumnowego – 2,0 m
1.9	Długość obciążników powyżej stabilizatora kolumnowego – 76 ÷ 84 m
1.10	Całkowita długość dolnej części zestawu przewodu wiertniczego – 89,78 ÷ 97,78 m
<b>Rezultat 2: Schemat konstrukcji dolnej części zestawu przewodu wiertniczego niezbędnej do odwiercenia sekcji 17 ½” (z naniesionymi nazwami elementów i typami ich połączeń gwintowych).</b>	
2.1	Na schemacie konstrukcji naniesione elementy w kolejności – świder, stabilizator nadświdrowy, obciążniki, stabilizator kolumnowy, obciążniki
<b>Na schemacie konstrukcji naniesione następujące nazwy elementów i typy ich połączeń gwintowych:</b>	
2.2	Świder – PDC 17 <sup>1</sup> / <sub>2</sub> ”
2.3	Połączenie świdra – cz 7 <sup>5</sup> / <sub>8</sub> ” Reg (lub cz 7 <sup>5</sup> / <sub>8</sub> ” WP)
2.4	Stabilizator nadświdrowy 17½”
2.5	Połączenie stabilizatora nadświdrowego – m 7 <sup>5</sup> / <sub>8</sub> ” Reg x m 6 <sup>5</sup> / <sub>8</sub> ” Reg (lub m 7 <sup>5</sup> / <sub>8</sub> ” WP x m 6 <sup>5</sup> / <sub>8</sub> ” WP)
2.6	Obciążnik 8”
2.7	Połączenie obciążników 8” x 2 <sup>13</sup> / <sub>16</sub> ” – cz x m 6 <sup>5</sup> / <sub>8</sub> ” Reg (lub cz 6 <sup>5</sup> / <sub>8</sub> ” Reg x m 6 <sup>5</sup> / <sub>8</sub> ” Reg/cz x m 6 <sup>5</sup> / <sub>8</sub> ” WP/cz 6 <sup>5</sup> / <sub>8</sub> ”
2.8	Stabilizator kolumnowy 17 <sup>7</sup> / <sub>16</sub> ”
2.9	WP x m 6 <sup>5</sup> / <sub>8</sub> ” WP)
2.10	Ponad stabilizatorem kolumnowym – obciążniki 8”
<b>Rezultat 3: Ilość urobku, który powstanie po odwierceniu sekcji otworu o średnicy 17½”.</b>	
3.1	Długość interwału – 470 m
3.2	Pojemność jednostkowa – 155,2 l/m
3.3	Nominalna objętość otworu mieści się w przedziale 72,9 ÷ 77,6 m <sup>3</sup>
3.4	Naddatek mieści się w przedziale 14,58 ÷ 15,52 m <sup>3</sup>
3.5	Objętość odwierconej sekcji otworu z naddatkiem mieści się w przedziale 87,48 ÷ 93,12 m <sup>3</sup>
<b>Rezultat 4: Sporządzenie zapotrzebowania na rury okładzinowe do zarurowania sekcji otworu o średnicy 17 ½”.</b>	
4.1	Średnica zewnętrzna rur okładzinowych – 13 <sup>3</sup> / <sub>8</sub> ”
4.2	Grubość ścianki rur – 10,92 mm
4.3	Długość interwału do zarurowania – 500 m
4.4	Naddatek – 25 m
4.5	Wymagana długość rur okładzinowych do dostarczenia na wiertnię – 525 m
<b>Rezultat 5: Dobór uzbrojenia przeciwerupcyjnego wylotu otworu wiertniczego, które należy zamontować na rurach okładzinowych, uwzględniając ciśnienie głowicowe, klasę zagrożenia erupcyjnego i kategorię zagrożenia siarkowodorem.</b>	
5.1	Uwzględnione G <sub>z1</sub> = 0,22 MPa/10 m (lub 0,022 MPa/m)
5.2	Wartość ciśnienia głowicowego P <sub>max</sub> = 52,8 ÷ 35,2 MPa
5.3	Klasa zagrożenia erupcyjnego – A
5.4	Uzasadnienie klasy zagrożenia erupcyjnego – gradient ciśnienia złożowego > 0,13 MPa/10 m
5.5	Kategoria zagrożenia siarkowodorowego – II
5.6	Uzasadnienie kategorii zagrożenia siarkowodorowego – spodziewany wypływ siarkowodoru > 18 m <sup>3</sup> /min
5.7	Ilość głowic przeciwerupcyjnych – cztery, w tym jedna uniwersalna (lub trzy w tym jedna uniwersalna/dwie w tym jedna uniwersalna/jedna w tym jedna uniwersalna)
5.8	Ciśnienie robocze głowic przeciwerupcyjnych szczękowych > 35 MPa
5.9	Ciśnienie robocze głowicy przeciwerupcyjnej uniwersalnej ≤ 35 MPa