

雷管の起爆秒時誤差を考慮した発破振動評価

株フジタ 正員 ○吉川和行
 日本国土開発省 正員 宮地明彦
 山口大学工学部 正員 古川浩平 中川浩二

1.はじめに

発破振動の推定式は、従来から一般的に最大速度振幅 (PPV) について表現され、齊発発破あるいは段発発破において、各孔間の起爆秒時に若干の差がある場合でもPPVの推定式は、

$$PPV = K \cdot (N_i \cdot W_{k,i})^a D^{-b} \quad (1)$$

が用いられている。ここに、 N_i は実孔数、 $W_{k,i}$ は孔当たり装薬量、 D は爆源からの距離、 a 、 b 、 K は定数であり、 K には地盤状況や発破の種類、火薬の種類など装薬量 W と距離 D 以外の全ての要因が含まれている。この式(1)において、同段の雷管間の起爆秒時のばらつきが考慮されていないこと、また K として、薬量と距離以外の全ての要因を含ませているため、その意味があまり明確でなく、これらを解明することにより、予測精度をより向上できると期待される。

そこで、本研究においては雷管の起爆秒時誤差に伴う重畠孔数の問題と発破時の荷の重さ軽さに伴う K 値の2つに目的を絞って、これらを明らかにするため、以下のことを試みる。まず、第1に雷管の起爆秒時誤差を工場と現場とで比較を行う。第2にこの結果を用いて発破ミュレーションを行い、重畠孔数 n_i がどれ位になるのかを考察する。第3にトレーニング現場の発破振動の計測データを基に、本研究で提案した以下に示す式(2)より算出した K 値は従来の発破振動予測式である式(1)から算出したものより精度の良いことを明らかにする。

2. 発破振動予測式の改良点

有効孔数の考え方とは、Gustafsson や佐々によって説明されているが、本研究では何孔の振動が重畠したと考えるべきかという Gustafsson に近い考え方から、

$$PPV = K \cdot n_i (W_{k,i})^a D^{-b} \quad (2)$$

の考え方をとることにする。ここで、 n_i は重畠孔数であり、以下の発破ミュレーションから求める。

3. 雷管の起爆秒時誤差と雷管の秒時誤差を考

慮した発破振動シミュレーション

雷管の起爆秒時誤差については、従来より知られているところであり、工場におけるX社の雷管の起爆秒時誤差を表-1に示す。これに対して、明かり現場で1段1孔の発破を各段100回行って求めた雷管の起爆秒時誤差を表-2に示す。これらの表から、工場と現場では明らかな差があることがわかり、特に現場での使用時における雷管の高段での起爆秒時のばらつきは大きく、これを発破振動の予測に取り入れることが重要であると思われる。またこの現場での実測値の2~15段のデータをその平均値からのばらつきとしてヒストグラムに描いたものが図-1である。このように雷管の起爆秒時誤差はほぼ正規分布していると考えられる。

そこで本研究では、多数孔からの発破振動を单一孔からの減衰正弦波の重ね合わせで表現できると考えて、発破振動シミュレーションを

表-1 工場における起爆秒時誤差

段	起爆秒時誤差 (msec)	データ	平均値	標準偏差	数
2	224	16	50		
3	583	17	50		
4	744	28	50		
5	1019	22	50		
6	1274	19	50		
7	1522	28	50		
8	1772	38	50		
9	2007	35	50		
10	2330	42	50		
11	2727	49	50		
12	3123	48	50		
13	3352	44	50		
14	4942	52	50		
15	4541	52	50		
16	5144	61	50		

表-2 現場における起爆秒時誤差

段	起爆秒時誤差 (msec)	データ	平均値	標準偏差	数
2	251	24	78		
3	539	41	82		
4	803	41	83		
5	1055	47	81		
6	1340	54	80		
7	1615	80	73		
8	1882	68	75		
9	2219	78	73		
10	2583	116	70		
11	2892	114	76		
12	3342	117	78		
13	3735	122	68		
14	4164	153	60		
15	4717	162	65		
16	5545	235	66		

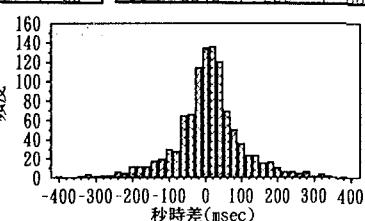


図-1 起爆秒時の平均値との差のヒストグラム (2段~15段)、N=1048個

行い雷管の起爆秒時誤差が各発破各段の発破振動にどのような影響を及ぼすかを考察する。ここで重疊孔数を求めるミュレーションの方法とは、振動の立ち上がりを表-2の平均値・標準偏差を用いた正規乱数で与え、振動継続時間分重ね合わせたときの波形の最大振幅を单一波形の最大振幅で割った値を求め、これを100回行ったときの平均値を重疊孔数とするものである。またこのときの重ねるべき孔数を2~20孔まで変化させたときの重疊孔数を図-2に示す。図から明らかなように重疊孔数は実際の孔数よりはるかに小さいことが分かる。

次に、発破時の荷の重さ軽さを表すK値について検討を行う。K値は芯抜きとそれ以外との差は大きく3~5倍程度の違いがあると考えられてきた。一般に発破設計においては、本来全段全孔同じ荷の重さになるよう薬量や孔の数、位置などを決めるのが基本であると考えられる。このように考えると、芯抜きと扱いでK値を大きく変えるということは問題であろう。そこで、実際のトソル掘削データを基にして芯抜きと扱いのK値を式(1)、式(2)で求めた結果を表-3、図-3、4に示す。表-3から重疊孔数を考慮した式(2)を用いれば、初段のK値は初段に瞬発雷管を用いた場合4トソルの測点1,2でそれぞれ957, 953、初段に2段雷管を用いた場合はそれらが932, 732となり、式(1)を用いた場合はこれらの値がそれぞれ1740, 1732と603, 473となっている。また、Bトソルについても同様な傾向にあることから、式(2)を考慮することで初段の雷管の種類に関係なくトソル毎に初段のK値の大きさはほぼ等しくなることがわかった。また、図-3、4から明らかなように、式(2)により求めたK値は全段ほぼ同じ大きさになることが分かった。

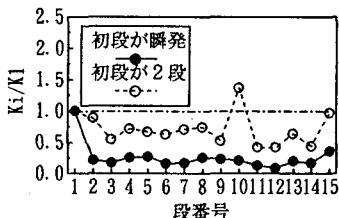


図-3 式(1)に基づくK値比の分布
(Aトンネル-測点-1)

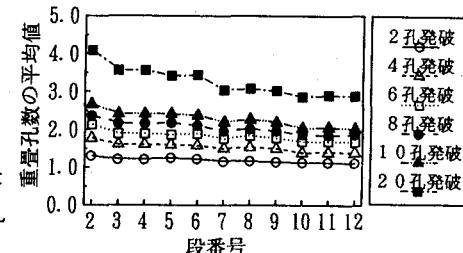


図-2 重疊孔数の平均値の分布
(減衰正弦波:ミュレーション100回)

表-3 初段（芯抜き）のK値

トンネル	測点	初段が瞬発雷管		初段が2段雷管	
		式(1)	式(2)	式(1)	式(2)
Aトンネル	1	1740	957	603	932
	2	1732	953	473	732
Bトンネル	1	2909	1832	1236	1749
	2	1782	1123	986	1394

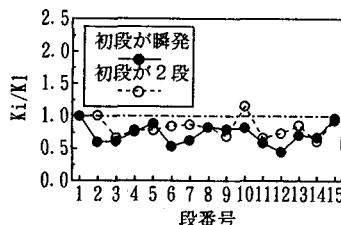


図-4 式(2)に基づくK値比の分布
(Aトンネル-測点-1)

4.まとめ

- ①雷管の秒時誤差は工場より現場の方がかなり大きい。特に後段になればなるほど秒時誤差は無視できないほどに大きくなる。またその分布は正規分布していると考えられる。
- ②一孔発破の波形を減衰正弦波とおいて重疊孔数を計算した結果、重疊孔数は実孔数よりもはるかに小さいことを明らかにした。
- ③初段の雷管として瞬発、2段電気雷管のどちらを用いても重疊孔数を考慮すれば、初段のK値には大差がない、また各段（2段以降）のK値のばらつきを低減できることがわかった。

参考文献

- 1) 雜喉謙：発破振動の周辺への影響と対策、鹿島出版会、昭和59年
- 2) 宮地明彦・横田茂明・古川浩平・中川浩二：雷管の起爆秒時誤差を考慮した発破振動推定式に関する一考察、第24回岩盤力学に関するシンポジウム講演論文集、pp400-404, 1992.