## **導爆線起爆による爆薬のガス安全度について**

(昭和28年6月16日受理)

#### 吉 H 正。赤 羽 周 作

(资源技術試験所)

too

#### 1. まえがき

昭和25年中頃より長孔発破採炭の甲種炭坑内におけ る実施が要望され、資源技術試験所としては、その安 全度についての研究が、昭和26年、昭和27年度におい て、本所、九州支所、北海道支所の協同研究として行 われたが、その中本所で行われた導爆線及び導爆線起 爆による爆薬のガス安全度及びこれと平行に行われた **基始写真について述べる。** 

#### Ⅱ. 導爆線のガス安全度について

道爆線のガス安全度については外国にその報告は見 られない。恐らく甲種炭坑級の所では使用されたこと はない様である。

昭和25年両支所の爆発試験坑道で行われた予備実験 からの導爆線自体の一米当りの薬量、被覆構造が、ガ ス引火の重要要素となると云うことは一応考えられて 来たが、本所としてはこのために先づ1米当り約9g と称する日本カーリットp印導爆線を試料として、保 土ヶ谷実験所の 爆発試験坑道3) (φ=1.52m) と小型爆 発試験器 (φ=58cm, H=90cm) の二種類の比較試験に よる方法をとつた。

其の配線方法としては、(1)直線配線、(2)直線二 枚鉄板間隙効果, (3) φ50mm 鉄管試験, (4) 特殊配 線(U型)について行つた。

この際使用せるメタンガスは、成分としては表1の 如きもので、千葉県大多喜の天然ガスである。この成 分中水素が多少多い様に思われ、純粹のメタンガスと は多少相異するかとも考えられる。これについては更 に將来検討し度いと考えている。

	表 1.										
	CH.	CmHn	$H_2$	CO	COg	$N_2$	0				
Α .	78.6	0.5	4.8	1.5	0.5	11.7	2.4				
В	80.3	0.5	2.0	1.2	0.5	12.8	2.5				
C	88.3	-	6.0	0.2	0.8	3.0	1.6				
公称	89.8	-	-	=	0.3	9.7	0.7				

供試導爆線: 薬量は試験試料採取の都度3 mに1回

程約50cm 取りその薬量(=全重量-外部被覆物)を 測定したが平均 8.7gr/mで最大9.7gr/m,最少8.2gr/m であつた。構造は図1に示す。

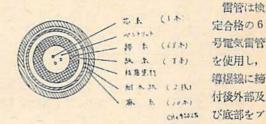


図 1. 導場線構造図

ラックテー プをもつて掛いて雷管のガスの引火の影響なき様にし

#### Ⅱ-1. 導爆線の直線配線の場合

導爆線の直線配線の場合については図表2に見るが、 如く小型爆発試験器、保土ケ谷爆発試験坑道において 平行的に行つた。

- (a) 小型爆発試験器の 658cm, 高さ90cm の場合に ついては直線配線で2本束の場合でも引火せず試験 器の壁面に近ずけても引火しない。実験導爆線の使 用は1本であるが安全度の程度を検討するために2 本、3本東ねて実験したものである。これは以下の 実験でも同様である。
- (b) 爆発試験坑道の底部に沿つて距離 25cm に平行 に2本東3mの場合においても引火率は%であつた これらは長さは大した影響を示めさないと考えら れる。

#### (c) 2枚鉄板間隙に直線配線する場合

その間隙 dを 15cm, 10cm, 5cm と変えてその間 に配線すると2本東、3本東の場合は引火している が、1本では何れの場合も引火しない。この鉄板の 寸度は, 巾20cm, 長さ60cmであるが, 巾を変更し た場合の引火率に対する影響については行わなかつ

(d) 爆発炭じん棚の影響については一方の炭じん棚 間に平行に直線配線をして、長さ3m, 1mと、1本、 2本東の場合について行つたものであるが、2本東 の場合は引火し、且その長さは大した影響が見られ

16 81	P sp t	非 注 表	な無ない	58	Œ	引火學	描考	項目	PRI &:	平板	天经保计	E3	<b>E</b>	のアコ	福车
(1) 最 実 金 規 の する7 <sup>20</sup> の か を 現 見 世 発 表 中	50	2	手心.		الايا	10 10		enf so main. Realis	50	1		(o) E	7	% %	
(4)放映元章 音音	300	2	H= 100m			200		() THEMU SUBSE (0 55 MM)	120	7	口充 雪智	150		%	製品 製製 調料
KIZMBR	50		25°		FI	elle elle		ID UT NEW	/10	/5	E N			0/2	41
周標におけ 5 小型3C程	10000	2	-	0		られる		(0)小豆就是含	100	,	明 は 一日 日本	0=		3/8	
	50	2	de see	( <u>=</u> )_		0/5 2/2			50	,	中央社場	7		0/2	
い数製作品の をいい調整数 規	300	2	明明将 30 m 25 m			3/2 1/2	(6) t 比較	(6) 運発試驗 抗毒的	100	7	抗菌		<u> </u>	0/5	THE REAL PROPERTY.

図表 2. 導爆線のガス安全度

ない。この場合は最じん振問瞭と更に抗道壁が影響 するものと考えられる。抗道壁のみが主要因子をな さぬことは(b)においても明らかである。

緑焰写真においては、炭じん棚の両側部の抗道壁 に沿つてガス光輝が表われ1本の場合には見られな いがこれにより引火の差異を明解することは困難で ある。

#### (e) ¢50mm鉄管試験

発破孔を想定して二枚鉄板の場合との差異を求め んとしたが、これらの場合(1,2本東)については 何れも不引火であり(f)は九州支所爆発試験坑道の 日砲中の尻管によりて行われた実験結果りである が、機構的には同様であり、円管中から出る球面波 となるものでこの場合も同様に引火しなかつたと思 われ、小型実験の場合、渦状煙(Vortex ring)を吹 き上げる。

#### 1-2. 特殊配線の場合(U型配線について)

(a) 小型試験器中において50cm, 1m の導爆線を 15cm の間隔をとり中心に懸吊されたものである が、長さでは大差は認められない。但し中心におい で起爆した場合においてはその引火率は%をなり15 cm の間隔において平行に起爆された場合について 不引火であることは、爆焔写真において見られる牛 円部の直径線上に表われる円光炉点が衝撃波、生成 ガスの集中点となることが引火因子であることが推 察される。

しかし、(b)爆発試験抗道中の試験が不引火を示す ことは本導爆線の薬量、被覆においては、前述の集中 点が主要因子であるが、その抗道径が影響することを 示し、壁面における衝撃波反射、熱的補助因子が加味 され続いて起る現象により引火へ押しすすめられるも のと推定する。

#### Ⅲ. 導爆線起爆の爆薬の安全度.

導爆線起爆による爆薬安全度について北海道支所試験坑道及び新幌内試験坑道やにおいて特례ダイ系のものについて行われた実験があるが、本所保土ケ谷実験所試験坑道やにおいては現場において行われる1米当り3本と云う点からこれを基準として、硝ダイを使用して懸吊試験により各種條件における安全度試験を行った。

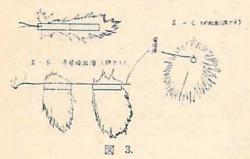
使用爆薬は旭化成普通硝ダイ 32mm (112.5gr), 及び25mm(75gr)に日本カーリット製, P印導爆線(公称9gr/m)を75~100cm使用し,一端に告管を附し,その外部をブラックテーブにて巻き,前項と同様の天然ガス中に主として中心懸吊で行つた。場所は臼砲側底より爆薬の一端までを130cm,高さ75cmの中心とした。

#### Ⅲ一1. 導爆線起爆による爆薬の伝爆方向性 雷管起爆の場合の伝爆方向性, 衝撃波, ガス生成物

の速度については Paymann & Woodhead氏かによって研究されたが、我々の実験に於ては硝ダイの場合 爆焔写質からガス光輝は、導爆線の進行方向と直角に 明確に見られる。しかしこれは新緑カーリットの如き 場合は多少異る。これは爆発速度、反応温度、光輝度 等の各々の爆発特性によりて相異するものと考察する。

硝ダイの雷管起爆による爆焔写真とは明らかに異なる。その略図を示めすと図3の如くなる。

#### B I-4 9729 (874)

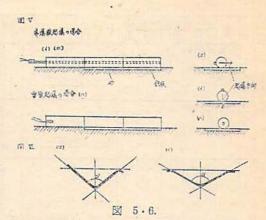




新緑については図4.の如くガスの流れが異なりその中間部に光輝体(R.I)が見られるが、これは Perrot & Gawthrop 氏のの雷管起爆による場合の gap test 式に薬包間を開いた場合にその中間部に出来る光輝帯に類似する。導爆起爆によ

る伝爆方向性は光 郷圏から見られ る。

更に図5.の如き砂上に置いた3mm 鉄板試験を行う場合その方向に対する衝撃量はれたる。これは雷管起爆の比較にはガオーベきもの比較等も考慮の表が等も考線をである。25mm前がイについて、伝



爆方向に垂直方向と平行方向については次の如くなる。(雷管起爆の鉄板試験については J.S.Rinehart 氏の鉄円板試験のがあるがこれは別に考え度い。)

距離 (第1薬包) 5(cm) 10 15 20 25 平均 議立り 5(cm) 10 15 20 25 平均 垂直方向 109.8° 110° 109° 109.2° 106° 108.8° 水平方向 122.7 124.8 125.5 127.5 126.5 125.4 雷管起爆 127.2 123.5 122.5 121.5 122 123.3 之を図示すれば図 6の如くなるが、この角度は鉄板

を置く砂の硬さを一定にすることが必要である。 以上の結果から見て硝ダイについては開放状態では

その伝爆方向性が考えられ、衝動方向に差異がある。

## Ⅲ-2. 雷管起爆の場合と導爆線起爆の

#### 場合の安全度比較

図表7. において中心懸吊で、32—No. 1、25—No. 6、32—No. 2、32—No. 3を見る場合雷管起爆は確実な

看号	ID E	न करू	Ø	引火率	備考	8 1	7	項	8	略	圈	引大率	省秀
32 -No.	はる場合	4 6	750	#4 1/1	ca	3Z: No	.7	世部数兵組 の中心の機合 (精了13本)	4	(i)	-	1/2	19
32-N. 2	海の場合の			3/5	ŝŝ	32-No	8	陽要(44)の 陽期(10 <sup>14</sup> ) 至月(12開合 (4) 7(4本)	中心	0	100m	1/5	
32 - No, 3				3/4	16	25 · No.	9	水板率加加 場合 (研 9:45和	4	(2)		%	
32-Na.4	E TRA	6	1000	0/5	Ī	25 · Na	10	木板龙加 市場合 (南州(5科)	D≃ 50		in the same of	1/2	tā
3Z-No.5	****	* (2)	<i>_</i>	1/4	CH	125	12	抗菌型の 距離如果 (頃5/15年)	H= 120 35 94;			1-1-1/1-1-	9 <u>4</u> Est %
3Z- Ne.6	STUD NOW		_	1/5	碓	25. No.		本党協によ 4項協陸の 能島加泉 (南715年)	H* 35		-	0/3	

図表 7. 導爆線起爆による爆薬のガス安全度 [註] 25—No.X.25mmφ 薬径を示す。

る引火を示めし、導爆線起爆の場合は着火に時間的の 遅れを生ずる様に思われ、これについては更に検討す る予定であるが、25—No. 15, 25—No. 16, から比較 的に安全度は高い様に考えられる。

#### Ⅱ一3. 木板添加された場合

32—No. 5, 25—No. 9 は木板添加の中心懸吊であるが、これは木板添加をしない場合の 32—No. 2, 32—No. 3 に比して安全度は低く、32—No. 7 は亜鉛鉄板であるが、同様に少を示している。これは木板にしる亜鉛板にしる最初期の瞬間には、衝撃波、生成ガスに方向性を与えるものと考えられ、抗道径の小なる場合と同様に働く様に考える。爆焔写真によるとガス光輝の存する中には木板の移動は殆んど認められない。

#### Ⅱ-4. 爆薬薬包径の影響

32mm と 25mm の硝ダイに依りて行われた中心懸 吊においては、32-No. 2、No. 3、25-No. 14 (これ は%1であるが上記木板添加の場合から考え% と推定 し得るが) 25mmのものの方が安全度は高い。

先に述べた方向性は考えられても、本坑道径の場合 は25mmでは中心からでは影響性が少ないものと考え る。更に前述の木板添加、32-No.5,25-No.9にお いても薬包径の差は表れていると考える。

#### Ⅲ-5. 爆薬間に10cmの間隙をとる場合

32—No.8 は薬包間に10cmの間隅をとつたものであるが、硝ダイの場合においては、爆焔写真から考えて、その間隙における効果は少いものと推定し、連続 爆薬列の場合より安全度は高い。

北海道支所報?においては20cmの間隔をとり特硝 ダイによる安全度試験が見られる。

#### Ⅲ一6. 亀製效果について

### Ⅲ-7. 伝爆の方向性と坑道壁效果, 炭じん棚效果

25—No. 11, No. 12, No. 13, No. 14 は坑道壁に対する距離に対しての影響が存することを示すもので、中心に向つて離れる程引火はしなくなる。更に25—No. 9 と 25—No. 10 との比較は、同様に 炭じん 棚に坑道壁効果を加味された引火率を示すものである。

32—No. 2, 32—No. 3 は炭じん棚の差が表われると 考えられるがこの場合φ32mm の薬包では明確な差異 は見られない。

#### Ⅲ-8. 水充塡の效果

水充填については大型試験が北海道支所のにおいて行われた。25—No.13 は % の引火率を示めす点であるが、これをライファン紙筒(径45mm)の中に水充填をして起爆すると、引火率は % であり 相等の安全度を示した。これは水が軽間剛体となり、衝撃波は水流のニネルギーとなるものと考えられる。爆発ガス光輝は水充填しない場合壁面において再光輝を発するかこの場合は坑道壁までの距離 20cm においても再光輝は見られない。爆焔写真で見ると爆薬の反応中は、水は殆んど動かず、ガスの光輝も見られない。

図8は導爆線の爆速より計算して約0.1 Millisec.の 遅れを附して光源爆薬を爆発させた場合の水充填の爆 薬の爆発状況であるがその水の層の厚さに依る要素は

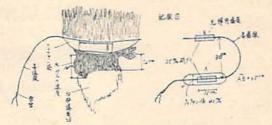


図 8. 25mm 耐ダイ水充填

大であり、上部の爆発状況は水の層が下部より薄く 且、光源爆薬の方向性が上部に及ばないので得られな かつた。

これらについては更に研究をし度い。

#### Ⅳ. 結 論

以上癥括的な実験からは次の如く考察する。

(イ) 導爆線は共の薬量,被覆がガス引火の要素をなすが,供試導爆線(P印)程度のものは,1本で直線の場合は相当ガス安全度は高い。そして1、木の場合の薬量のバラッキは余り問題にならず。

2本東, 3本東においては又1本でも特殊配線においては引火する。現行の條件として発破孔内に水充填 をなすため、より安全であり、甲種炭坑内に使用は可能である。

- (ロ) 導爆線起爆による爆薬の安全度
- (a) これらは径1.52mの坑道内の中心懸吊試験であ るが、硝ダイでは中心懸吊の場合、雷管起爆に比し て安全度は比較的高い。
- (b) 次の場合前者は後者に比して安全度は高い。
  - 1. 中心懸吊のものは、木板添加のものより
  - 2. 中心懸吊では, 25mm は32mm より
  - 3. 爆薬列間に間隔 10cm をとるものは、連続爆薬 包のものより

- 4. 薬包25mmでは、中心腫品は伝爆方向性を有す る個を坑道壁炭じん棚に近ずけた場合より 但し32mmではその炭じん棚の効果は明確でない
- (c) 水光増は相当の安全度を有する。
- (d) 伝爆方向性については、爆焔写質、鉄板試験に よつて考慮した。

以上の結果を得て導爆協起爆の爆薬の安全度及びそ の結算についての複絡を知り得た。

終りにこれらの研究に種々御協力を得た、炭飲爆薬 趣談会の会員の各位に誰意を表する。

文 献

- (1) 鉱技試報 導爆線の研究 (未発表) 昭26-1 多 田,根岸,吉田
- (2) 北海道支所報 昭26 波止, 吉河
- (3) 山京:工業火薬協会誌 第13巻 No. 2 (1952) p.113
- (4) Paymann, Woodhead: Proc. Roy. Soc. (London) Vol. A 163, 1937 p. 575-592
- (5) Perrot & Gawthrop: J. Franklin Institute Vol. 203, 1927 p. 387—406.
- (6) John, S. Rinehart, : J. Applied Physics Sept. 1951 p. 1178.

# 殉爆に関する研究 Ⅳ.

# 限界殉爆点に於ける衝動波の速度

(昭和28年6月16日受理)

## 須 藤 秀 治

(中央大学工学部)

## 1. 緒 言

名種工業爆薬の衝動波の速度を求め更に紛爆せられ た第二階包の爆速を測定した。

#### 2. 実験方法並に其の結果

#### 1) 御動波の速度

吊式及砂上式試験に於て衝動波が楽端より軸方向に 各距離に到達する迄の平均速度をドートリッシュ法並 にブラウン管オッショスコープにより求めた。

其の結果を表 1, 図1,2 に示す。

表1 街動波の平均速度 m/sec.

爆薬	用定 矩權 試験 方法	3em	5em	10cm	15em	20em	25cm
荏	砂上	2500	2100	-	-	1700	-
	品	3700	-	2100	1900	1800	-
新桐	砂上	-	2500	-	1900	-	1600
	吊	3000	2200	2200	2000	1700	-
白梅	砂上	2000	1700	1700	1300	1200	
	75	2600	2300	-	1500	1400	-
耐ダ.	砂上	2400	2300	1800	1300	-	-
	母	2600	1600	1400	1300	1300	-
初爆	砂止	5200	4700	2400	2000	1900	-
	海	5800	4700	2300	2100	2000	-

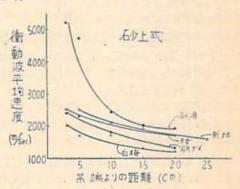


図1 各点迄の衝動波平均速度

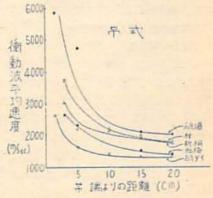


図2 各点迄の衝動波平均速度