爆発衝撃波中に現われた起電力

田中一三*

1. まえがき

爆薬の爆発に伴う電気的な現象には、未解決な部分 が多い。例えば爆発の際に発生する電気擾乱(電波な ど)の問題は、H. Kolsky によつて、爆発生成ガス の電気分極によるとの仮説が出されたが", 分極の存 在は、まだ実験的にたしかめられていない。爆発電波 には、T. Takakura の観察したような Mc 以上の高 周波成分と²⁾, H. Kolsky の述べている kc のオーダ 一の低周波成分とがあり、これらは別の機構により発 生していると思われる。高周波成分は純粋の電磁波で あろうが,低周波成分は、電磁誘導や静電誘導による ものがある。さらに M. A. Cook が述べているよう な⁸⁾, 爆発生成ガスが接地端子に接触したときに大き なパルスが出る、という現象は、電気授乱よりも直接 的なイオン電流の測定に近い。実際には、アンテナま たはプローブの形状や位置によつて、これらの現象が 混在することになり、実験結果の考察には慎重を要す る。

箍者は先に、爆薬の爆発によつて生ずる、衝撃波中 の俄気伝導度の測定を試み、その結果の一部を報告し た"。 すなわち衝撃波の通路に一対の電極を置き,一 定の電圧をかけておいて、衝撃波が通過する時に流れ る電流を測定する。このとき電極にかける電圧をいろ いろに変え、その都度流れる印流を測定すれば、いわ ゆる Langmuir プローブ測定法と呼ばれるものにな る。この方法は、ガス入り放電管などのような、平衡 プラズマの研究に用いられるもので、爆発のような瞬 間現象では、一発ごとに電圧を変えるような手段を取 らねばならず、実験が面倒である。しかしこれを気体 爆発において、G. B. Kistiakowsky 等が行ない、結 局印加電圧の低いところで(-3~+1volt), 得られた 電流波形に乱れがあり、良い結果が得られなかつたこ とを述べている"。 そしてこのことは、爆発衝撃波に ついて行なつた上記筮者の実験でも、全く同じように 起った。

箍者はこの現象をさらに追及した結果,爆発衝撃波

昭和42年1月24日受理 • 東京工業試験所第7部 平準市新宿85

Vol. 28, No. 4, 1967

の中に一対の電極を挿入した状態で,外部から何ら電 圧を加えなくても,電極間をつなぐ外部回路に,自発 電流が流れることを見出した。その際2本の電極位置 は,波の進行方向に向つて,前後していることが必要 である。

この現象は見かけ上は、H. Kolsky の述べた爆発 生成ガスの電気分極に 似 て い る。しかし実験の結果 は、単純な分極の機構だけでは説明できない。そして この現象は、測定端子だけでなく、接地端子も衒琴波に 接して初めて現われる点で、先に述べた M. A. Cook の観察とも関連している。

本報告では,以下この現象に関するいくつかの観察 結果を述べ,最後にそれを,電離気体の持つプラズマ 電位の考え方により,説明を試みた。

2. 装置と回路

実験に用いた爆薬は、すべてペンスリット導爆線で ある。長さ 5cm の導爆線を一端から起爆し、他端に はポリエチレンチューブ、または銅チューブをかぶせ て、その中へ噴出する爆発ガスおよび衝撃波を、測定 対象とする。この実験では、爆薬からの距離が近いと ころを考えているので、衝撃波と爆発生成ガスの分離 は、完全に行なわれていない。以下簡単に、両者を含 めて、爆発衝撃波と呼ぶ。



Fig. 1 Arrangement of experiments

測定回路は、大路 Fig. 1 のようである。図では爆発衝撃波の通路は、ポリエチレンチューブで、そこに 電極として2本の鉄線が、波の進行方向にある距離を へだてて、挿入されている。チューブは内径 5mm の ものを用い、鉄線は外径 0.7mm である。 この場合, 爆薬に近い電極 P_1 はそのまま接地され, 遠い方の電極 P_2 に発生した電圧を, $R_1 \ge R_2$ からな る分圧器を通して, オッシロスコープで観測する。抵 抗 R_2 は, この先オッシロスコープまでつながれる同 軸ケーブルの,特性インピーダンスに整合 され てい る。大部分の実験では, R_1 を 600*Q* にとつた。なお 以下本文に述べられた測定電圧値は,分圧以前の電極 P_2 における値に, 換算したものである。

使用した同軸ケーブルは 5C-2V (特性インピーダ ンス 752)で、波形記録のためのオッシロスコープに は、Tektronix 517A を用いた。掃引のためのトリガ ーは、爆薬中にイオンギャップを挿入する、通常の方 法によつた。

3. 実験

Fig. 1 の実験配置で得られるオッシログラムは, 典型的には Fig. 2 のようになる。現象波形に先立つ 微小振動(a)は、爆発简撃波の先端が、電極 P₁ に 遠したときに現われる。これはいつでも明瞭に現われ るとは限らない。はつきり現われたもので見ると、振 動の最初のふれは、後からくる現象波形と逆向きにな つている。実際の現象波形(b)は、街撃波が電極 P₂ に到遠して、初めて現われる。従つて(a)、(b)の時 間差と、電極間隔から、衝撃波速度を求めることも可 能である。 現象波形(b)は、Fig. 1 の実験では、 必ずプラス側に出ることは注意すべきである。



Fig. 2 Typical oscillogram

この波形は、電極間隔が 5mm 前後の時に、最も見 易い。間隔をせまくすると、得られる波形も大きくな る傾向にあるが、あまりせまくすると、波形が乱れ、 実験の再現性も悪くなる。2本の電極が、衝撃波面に 平行に置かれ、波の進行方向への距離の差がないよう にすると、この現象は現われなくなるはずである。し かし実際には、一方の電極がわずかでも前に出ている ためか、大きく上下に扱れた乱れた波形が得られる。 このことが、低電圧での Langmuir プローブによる電 流測定を、困難にする原因になつていると思われる。

Fig. 1 で, $P_1 \ge P_2$ の回路への接続を逆にする。 すなわち 爆薬に遠い電極 P_2 を接地し,近い電極 P_1 を R_1 に接続してみる。こうすると,得られた波形は ただプラスマイナスが逆転するだけで、時間関係は全 く同じである。近い電極 P₁ はそのまま測定端子につ ながれているが、ここへ衝撃波が違しただけでは現象 波形は現われず、接地側の電極 P₂ に到達して初めて 現われる。ただし波形はマイナス側に出る。このこと から現象が誘導的なものではなく、直接に電極へ電流 が流入して起るものであることが、明らかになる。

衝撃波に対する測定電極の前後位間と,得られる波 形の正負については,さらに Fig. 3 のような実験を 行なつた。ここではポリエチレンの代りに倒のパイプ を用い,パイプ全体を接地側にとる。そしてパイプに あけた孔へ,絶縁した鉄線を挿入し,これを測定電極 とする。このような実験配置では,得られた波形は, 図の下に示すようなものになつた。この結果について は後に考察する。



Fig. 3 Observation with a grounded tube

さて爆薬から放出される爆発衝撃波は、距離ととも に減衰するはずであるが、ここに現われた現象波形も 距離とともに変化する。Fig. 4 は、先に示した Fig. 1 の実験配置で、電極間隔を 4mm の一定にとり、爆 薬端から電極 Pi までの距離を、いろいろに変えて得 られた波形である。縦軸は電極位置の電圧に換算し て 2V/cm、横軸は図に示したように、距離とともに 1 µsec/cm から 5 µsec/cm の間で変化させてある。

この結果で気付くことは、波形の減衰が、波の幅の 増大となつて表われている割合に、電圧の減衰はさほ ど大きくない。これは筆者が、同じ条件で窗撃波中の 電気伝導度を測定したときにも、見られた傾向であ る。銜撃波はチューブの中の一次元伝播であるから、 速度の減衰もさほど大きくはなく、距離が1,2,4 お よび 8cm の各点において、それぞれ 6.0,5.2,4.0 および 3.2 mm/psec と測定されている。

Fig. 4 で興味のあることは,現象波形の中に2個のピークが見られ,その間隔が距離とともに広がつていることである。伝播速度からピーク間隔を長さに換

		•					
							•
						·	
					i i		
				\sim			
		34, 1					
			,	<u>,</u>			
						••	
•	 					``	
	·						
					_		

Fig. 4 Changes of wave form. The separation between two electrodes of each probe is 4 mm. Distances from the explosive end to the probe are 1, 2, 4 and 8 cm, and time scales are 1, 1, 2 and 5 μ sec/cm, upper to lower, respectively.

算すると,距離 1cm のところでの 1.2mm が,距離 4cm では約 5mm まで伸びている。最初のピークが衛 撃波面で,第2 のピークが爆発ガスの流れとも考えら れるが,このピーク間隔には,再現性の点で満足でき ぬところがある。最初の Fig. 2 にも模型的に示した ように,この現象波形は2 個のピークを持つものが多 い。これは前述の, 電気伝導度測定には現われなかつ たもので, 電極間隔が前後にずれていることの影響か もしれない。

この現象は、爆発衝撃波中の電離ガス、すなわちプ ラズマが、何らかの原因で起電力を持ち、2本の電極 はその外部端子になつている、と見ることも可能であ る。そのとき、プラズマの作る電源は、定電圧源かそ

obs	served on oscillogram				
Probes	Load	Peak Voltage	Pea		
ance [*] Separation	Resistance	vonage	Curre		

Table 1 Peak voltage and current

		Pasistanaa	Voltage	Current	
Distance* (cm)	Separation (mm)	(D)	(V)	(mA)	
1	5	75	0. 425	5.7	
,	~	140	0. 51	3.6	
r	"	300	1.19	4.0	
2	4	75	0.255	3.4	
		190	0.65	3.4	
	7	675	3.0	4.4	
"		3,600	2.9	0.8	
		r i i i i i i i i i i i i i i i i i i i			

* From the explosive end to the first probe.

れとも定電流源だろうか、という問題が起つてくる。 定電圧源のとき、外部抵抗を変えれば、電流が変るだ けで電圧は変らない。逆に定電流源のときは、電流が 一定だから、外部抵抗とともに端子電圧が変化する。

これを検討するため, Fig. 1 の回路で, 負荷抵抗 にあたる R_1+R_2 を変えて, 測定を行なつてみた。そ の結果は Table 1 のようになる。 二つの条件での測 定であるが, 測定されたピーク電圧から, 電流に換算 してみると, どちらもほぼ定電流源に近いことがわか る。しかしあまり抵抗を大きくすると, 合わなくなる。

ビーク電圧値は, 電極の有効面積に関係する。すな わち電極の一部を絶縁材料で被覆すると, 現象波形は 小さくなる。そして波の高さは, ほぼ電極の露出面積 に比例する。この場合, 2本の電極のうち, 面積の小 さい方によつて支配される。従つてこの現象には, 催 極波面に銜突する, イオンや電子の効果と結び付けて 考える必要がありそうである。

電極を衝撃波の通路でなしに,直接爆薬の中へ挿入 し,同じように実験すると,得られる波形は,ほとん ど見られないくらいに,小さくなつてしまう。

4. 考察

現象の本質を誤らないために,二,三のチェック実 隙を行なった。まず外壁のポリエチレンの影響を考 え、これを銅パイプに変え,絶縁した2本の電極を挿 入してみたが,得られた結果はほとんど同じであっ た。次に電極金属の熟起電力などの効果をみて,鉄以 外の金属も用いたが,結果は全く変らなかった。また 衝撃波以外の影響を見るため,波の通路の電極表面を 被覆してみると,波形が消えることから,明らかに衝撃 波や爆発ガスのみから来る現象であることを確めた。

さてこの現象を説明するための、最も案朴な模型 は、Fig. 5 のように、爆発銜撃波(生成ガスも含め て)が進行方向に向つて、プラスとマイナスに分極し 

Fig. 5 Polarization of ionized gas in proceeding shock wave

が変らないことから確められた。発生機構は別にして、一応このような模型を仮定すれば、電極の入れ替 えによつて、波形の符号が逆転することなどは、説明 付けられる。

細かく考えると、 Fig. 5 で2本の電極間電位差が Fig. 2 の現象波形のような変化をするためには、分 極が単なる二重層ではなく、波面の後方ほど電位の下 るような、電位勾配として存在していなくてはならな い。衒惑波中に電位勾配があり、挿入された電極位置 の間の電位差を測定していると考えると,Fig.3 の現 象もうまく説明できる。このとき接地側の電極は、衝 撃波全体の平均電位を与えると思われるので、測定電 極の電位が,最初のプラスから途中でゼロを経て,マ イナスに変ることも理解できる。最後にまたゼロに戻 るのは、館位勾配とは別に、爆発ガスが電流を通さな くなつたのだと考えればよい。従つてこの模型を使え ば、うまく現象波形が説明できるのであるが、何故に 衛撃波中にこのような電位勾配ができるのかは,別の 説明を必要とする。それとこのような単純な勾配構造 だけでは、電極間隔のせまい方が波形の大きくなるこ とは、うまく説明できない。

起電力の原因としては、次に述べるプラズマ電位の 概念が、一つの手がかりを提供する。

Fig. 6 は、電離した気体、すなわちプラズマに関 する Langmuir プローブ測定である。 図では放電管 中のプラズマを例にとつているが、プラズマ中に電極 (プローブ) Pを挿入し、それに可変電EVをかけて、 流れる電流 I を測定するものである。得られる電流と 電圧の関係曲線は、 Fig. 7 のようになるが、これか らイオンや電子の密度、温度などが得られる。

Fig. 7 で, プローブに 電流が流れないときの電圧 を V₀ とすると, これは絶録された器壁の電位に等し い。これより高い電位では, プローブに電子が流れ込 み, 図のプラス方向の電流が流れる。この電流は電圧 とともに増加するが, ある電圧 V₁ で飽和する。この



Fig. 6 Langmuir probe measurement



Fig. 7 Characteristics curve on Langmuir probe

電圧はプラズマ電位と呼ばれている。

プラズマ電位の存在は、定性的には、次のように理 解できる。プラズマ中にプローブを挿入したとき、プ ローブがプラズマと同電位にあれば、プローブには電 子も陽イオンも自由に衝突することができる。プラズ マ中では、電子と陽イオンの密度は等しいが、運動速 度は電子の方がはるかに速いため、電子が余計に衝突 する。従つてプローブには、電子電流 I₁ が流れるこ とになる。このことから、プローブに電流を流さない ためには、プローブをプラズマの電位より低くしなけ ればならない。そのときプローブは、プラズマに対し てマイナスの電位を持ち、衝突しようとする電子を追 い返す。

プラズマ電位は、 $V_1 \ge V_0 \ge 0$ 差によつて、 $\phi = V_1$ - V_0 で定義され、 理論的には、 次式のように計算さ れる 6 。

$$\phi \equiv V_1 - V_0 = \frac{kT_e}{2e} ln \frac{M_p}{m} \frac{T_e}{T_p} \qquad (1)$$

ここに M_p , m は, 陽イオンおよび電子の質量, T_p , T_e は, 陽イオンと電子の温度, kはボルツマン定数, そして e は電子の荷電である。 本実験で観察しているものを、空気中衝撃波のプラ ズマと考えて、そのプラズマ電位を計算してみる。 初期圧力1気圧で、速度約15マッハの空気中衝撃波で は、平衡状態の温度は約7,000°Kである⁷⁰。電子温度 はこれより高いと思われるが、簡単のために、 $T_p = T_e = 7,000°$ K とする。そして陽イオンは、すべて最 も電離しやすいNO分子から成ると仮定する。このと き(1)式からプラズマ電位は、3.28 volt と計算され る。

プラズマの電位を考慮すると、現象の次のような解 釈が可能である。衛撃波が一方の電極 P_1 を越えたと きには、まだ電流が流れないから、プラズマはプラズ マ電位 V_1 にあつても、電極の電位は V_0 である。次 に衝撃波が、他方の電極 P_2 に速すると、このときに は自由に電流が流れ う る か ら、 P_2 の電位は V_0 から V_1 まで、 $V_1 - V_0 = \phi$ だけはね上る。また Fig. 2 に 示した、現象に先立つ微小振動は、衝撃波が P_1 に達 したとき、僅かなキャパシティを満たすために流れ込 んだ電流によるものと考えられる。プラズマがプラス の電位を持つていることは、微小振動の最初のふれが マイナスになることを説明する。

上に述べた機構では、実際に測定される電圧は、外 部抵抗に流れる電流と、それによる端子電圧が、Fig. 6 のプラズマの I-V 曲線を満足するような値に落着 くは ず で あ る。従つてその電圧値は、プラズマ電位 ¢より低くなり、 ◊を上限とすることになる。

前に述べた測定電圧は、以上のプラズマ電位による 発電機構と矛盾しない。しかしこの考え方では、説明 できないことが二三ある。第一は、Table 1 に示した ように、現象がある範囲の外部抵抗に対しては、ほぼ 定電流源的な性格を持つこと。第二は、測定される電 流位が、プラズマ機構から計算される値に比して、は るかに小さいことである。Fig. 6 において、電圧 V が V_0 と V_1 の間にあるとき、流れる電流 I は

$$I = Ne \sqrt{\frac{kT_{\epsilon}}{2\pi m}} Sexp\left(-\frac{V_1 - V}{kT_{\epsilon}}\right) \quad (2)$$

で与えられる⁹。ここにはNは電子密度,Sは電極の 有効面積である。上式の計算には、電子密度その他を 仮定しなければならぬが、実験条件から考えて、妥当 と思われる数値を用いても、計算値は測定値より 2~3 桁大きく出てしまう。

測定値が電極の有効面積に比例することは、実験結 果にも明らかな傾向が見られ、その点からも電極への 電子やイオンの流入という機構が,この現象の本質を なしているようにみえる。Langmuir プローブの理論 は、せいぜい1気圧以下の低圧プラズマに関するもの であるから、これを高圧の衝撃波に適用するときに は、いくらか修正を必要とするのかもしれない。実験 結果の最後に述べたように、電極を爆轟する爆薬中に 挿入した場合、波形が非常に小さくなってしまうの は、高圧 ブラズマの異常性を示すものとも考えられ る。高圧プラズマの理論は、実験の困難さもあって、 まだ未解決の部分が多い。

5. まとめ

爆発する爆薬から、一次元的に噴出する衝撃波およ び爆発生成ガス中の電離気体に、Langmuir プローブ 測定を適用しようとすると、印加電圧の低いところ で、測定波形が乱れてしまう。その原因を追及した結 果、この種電離プラズマの中には、一種の起電力があ ることを見出した。現象は衝撃波の通路に、波の進行 方向に僅かな距離をへだてて2本の電極を置けば、そ の間に発生する電位差として観察される。典型的な波 形は、本文 Fig. 2 のようなものである。

この起電力は、 電極間につなぐ外部抵抗が 759 か ら 7009 の範囲で、ほぼ定電流源的な性格を持つてい る。また波形の大きさが、電極の有効面積によるので、 現象の本質は、 電磁気体からの電子やイオンの流入に 関するものと思われる。 筆者はこれに、 プラズマ電位 の概念を用いた定性的な説明を試みた。

文 献

- 1) H. Kolsky: Nature, 173, 77 (1953)
- 2) T. Takakura: Pub. astro. Soc. Japan, 7, 210 (1955)
- M. A. Cook: "The Science of High Explosives", Chap. 7, Reinhold Co., New Yosk (1963)
- 4) 田中一三: 東工試報告, 61, 100 (1956)
- 5) C. W. Hand and G. B. Kistiakowsky: J. chem. Phys., 37, 1239 (1962)
- 例えば 小島昌治:"電子管の基礎",岩波講座,現代物理
 学
- A. Ferri "Fundamental Data Obtained from Shock-Tube Experiments", p. 228, Pergamon Press (1961)
- 8) 例えば
 一宮, 土手:応用物理, 35, 294 (1956)

Electro-motive Force Observed in Explosive Shock Waves

by Kazumi Tanaka

When the Langmuir probe method is applied to the ionized gas in explosive shock waves, some unknown effects disturb the measurement especially in the region of lower applied voltage. Investigating the effects, the author found a kind of electromotive force appeared on a probe set in the path of the shock waves. He could see the electric current through a load resistance connected between two electrodes of the probe, which were set few millimeters apart in the direction of the shock wave propagation. Typical wave form observed on an oscilloscope showed a fast rise up and following exponential decay.

This e. m. f. showed a character of roughly constant current source in the region of 75 to 7002 of load resistance. Because the intensity of the derived current depended on the effective surface area of the probes, it seemed the phenomenon came from the collisions of ionized particles on the probes. The author attempted to explain the observed phenomena with the concept of plasma's potential and its related properties.

コバルト錯塩の爆発性

水島容二郎*

1. はしがき

爆発性であるとは思われていないが、実は爆発する

化合物は案外多数あるのではないかと思われる。 コバルト錯塩は分子内にニトロ基,硝酸基,過塩素

Formula	Decomposition product	Molecular weight	Specific volume 1/100g	Oxygen balance g/100g
[Co(NH ₃) ₆](NO ₈) ₈	$C_0O+9N+8H_2O+H_2$	346	87.5	- 4.62
$[C_0(NH_3)_{\epsilon}](ClO_4)_3$	$C_0O+6N+9H_2O+2O+3Cl$	459	70.8	6.98*
(Coen ₈)(ClC ₄) ₈	$C_0O+6N+11H_2O+3Cl+6C+H_2$	537	68.8	- 38. 7*
$[C_0(NH_1)_1(ONO_2)](NO_1)_2$	$C_0O+8N+7H_2O+1/_2H_2$	330	83.2	7.27
$(Coen_2(NO_2)_2)NO_2$	$C_0O + 7N + 5H_2O + 3H_2 + 4C$	316	81.6	- 55. 7
(Co(NH ₃),(NO ₂) ₂)NO ₃	CoO+7N+6H2O	280	76.0	0.0
NH ₄ (Co(NH ₃) ₂ (NO ₂) ₄]	$C_0O+7N+5H_2O+2O$	294	72.4	10.9
Co(NH ₃) ₃ (NO ₂) ₃	CoO+6N+4. 5H2O+0. 5O	247	70.4	3.24
$C_0(NH_3)_3(NO_3)_3$	CoO+6N+4.5H2O+3.5O	295	70.3	19.0
{Cr(NH ₃) ₆](NO ₃) ₃	$\frac{1}{2}Cr_{2}O_{3}+9N+7.5H_{2}O+3H$	340	89.0	- 7.06
(Cr(NH ₃) ₆)(ClO ₄) ₃	¹ / ₂ Cr ₂ O ₃ +6N+9H ₂ O+1.5O+3Cl	453	70.4	5. 30*
(Cren ₁)(NO ₃) ₁	¹ / ₂ Cr ₂ O ₃ +9N+7. 5H ₂ O+9H+6C	418	88.4	-63.2
(Cren ₃)(ClO ₄) ₃	$\frac{1}{2}Cr_{2}O_{3}+6N+10.5H_{2}O+3H+3Cl+6C$	531	69.6	40. 7*
$[(NH_3)_3-Co-O_2-Co-(NH_3)_3](NO_3)_3$	2CoO+15N+15H2O	628	80.2	0.0
(Co(NH ₃) ₂ (NO ₂) ₄)NH ₄ •H ₂ O	$C_0O+7N+6H_2O+2O$	312	75.5	10.3
[Co(NO ₂) ₆](NH ₄) ₃	CoO+9N+6H2O+5O	388	75.0	20.6

Table 1 Typical complex salts of cobalt and chromium

(*) Oxidizability of free chlorine is neglected.

昭和42年8月10日受理

• 東京工泉政政所第7部