

## 応力波の形状が岩質材料の破壊に与える影響

徳山高尙 ○ 工藤 洋三  
徳山高尙 橋本 壽一  
山口大学工学部 中川 浩二

1. まえがき 発破などによる岩盤の破壊において、引張応力波の伝播による岩質材料の破壊はしばしば見られるところである。しかしながら、引張応力波による岩質材料の破壊の条件や破壊の機構はほとんど明らかにされていない。本研究は、岩質材料の引張波による破壊に関する基礎的資料を得る目的で、引張波の振幅や維持時間が材料の破壊に与える影響について実験を行なったものである。

まず2本の黄銅丸棒をシアノアクリレート系の接着剤で接着して破断面を定めとし、矩形波を入射させて引張応力波の伝播による接着部の破壊と、その時の応力波の形状から、波動の振幅および維持時間が破壊に与える影響について推測を行なった。つづいてモルタル丸棒に矩形波を入射させ、同様に引張応力波によって破壊させて、黄銅棒の場合と同様な計測を行なった。

2. 実験 接着した黄銅丸棒の一端を、同材質同径で長さを変化させた黄銅棒を落下させて打撃し、棒中に打撃棒の2倍の長さをもつ矩形圧縮応力波を発生させる。この圧縮応力波は、棒中を伝播した後、自由端での反射により引張応力波となるが、引張応力波の振幅が接着部の強度を上回るとおれば、接着面の一部あるいは全断面を破壊せることができる。この破壊面前後のひずみの状況をとくやくの棒の中央にとりつけた電気抵抗ひずみ計(ひずみゲージ)により検出し、これから破壊時の応力値を検討するものである。ひずみゲージにより検出された棒中のひずみは、動ひずみ計(三栄測器社6M型)で増幅した後、デジタル記録器(若崎電機社DM-703)で記録し、X-Yレコードに出力した。

黄銅棒はとくとく、直徑1cm、長さ60cmの丸棒で、動弾性係数は $1.06 \times 10^6 \text{ kgf/cm}^2$ である。実験時の接着強度の再現性を高めるため、接着作業は、温度20°C、湿度60%の養生室内で行ない、接着後30分で実験を行なった。

モルタル棒は直徑2.5cm、長さ60cmであり、青銅棒としては10cm、20cmの2種類を用いた。材料は普通ポルトランドセメントと豊浦標準砂を用い、配合は重量比で、水:セメント:砂=0.53:1:2である。型枠として、内径2.5cmの直角ビニール管を長軸方向に切削したものを利用し、端面を整形するため打撃棒側を底部として、直徑2.5cm、長さ5cmのアルミ丸棒を入れた。20°Cの養生室内で28日養生の後自由端側を切削整形した。モルタル棒の動弾性係数は、 $2.54 \times 10^5 \text{ kgf/cm}^2$ である。

3. 実験結果と考察 黄銅棒実験によく得られたひずみに黄銅棒の動弾性係数を乘じて応力を算出した。打撃棒の長さが20cmの場合の最大圧縮応力と反射引張波の最大応力との関係を図1に示す。図中の実線は最大圧縮応力と最大引張応力が同じ値をもつ点を連ねたものである。この実線上のX印は、破壊しなかつた場合である。これによれば最大引張応力は入射波の振幅と大きくなても、 $500 \text{ kgf/cm}^2$ を上回ることはなく、また $200 \text{ kgf/cm}^2$ 以下の引張応力を破壊することもない。破壊した場合の棒の引張応力がこの範囲内に分布していることは、接着面の強度がこの範囲内にばらついているためと考えられる。

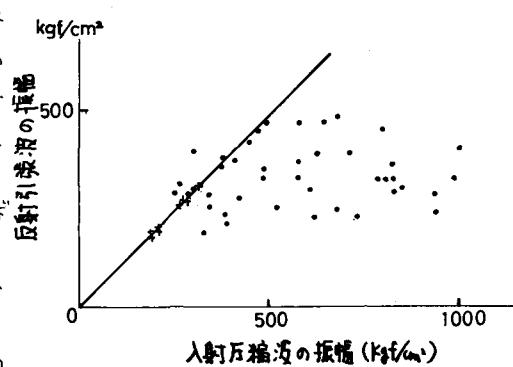


図 1

つぎに 20 cm の打撃棒による代表的なひずみ波形を図2 a) ~ d) に示す。破断した場合についには、これを便宜上 I型、II型、III型と名づける。I型は入射波の振幅が大きい場合を中心に多くのケースについ見てわかるもので、最大引張応力達成後に遅くから落ちてゆき、これに対して II型は比較的低い落下高に対して見られるもので、応力の最大値を達成した後しばらくその値を保て、その後に破断するケースである。このことは、材料の引張強度と反射引張応力の値が同程度である場合は、荷重の継続時間が、材料の破断に影響を与えることを示唆している。III型はまれな例ではあるが、数回の引張波の通過後に破断する例がある。

さらに、10 cm および 20 cm の打撃棒の長さに対して、材料の引張強度と反射引張波の最大応力の関係を考える。落下高さ(20 cm) から打撃した場合、すなはち同一振幅の入射波に対する破断状況を表1に示す。この結果からも同一振幅であっても、入射波の継続時間が長いほど、破断しやすい傾向にあることがわかる。このことは、材料の破断という現象をいくつかの段階に分けて考えなければならぬことを示唆している。すなはち、入射波の振幅が大きい場合は接着面の全ての位置で材料の引張強度をこえずか、入射波の振幅が、材料の引張強度と同程度の場合、接着面のまず位置の引張応力が、その位置特有の引張強度をこえた段階でその部分に破断を生じるが、この部分的な破壊から、断面全体の破断を生じたためには、ある程度の荷重の継続を必要とする、そしてその継続時間を決定するには破断面形成の伝播速度があり、この伝播速度が棒中で伝播する応力波の速度より遅く、波動の継続時間が短かい場合には、破断が断面全体に広がる前に波動が通過してしまうと考えることにより、前に述べた現象を合理的に説明することができます。

入射波の振幅に対して、材料の強度と同程度の場合、部分的な破壊を生じても、全体的な破断となりたらしく、といふことは、材料が外見上破壊を生じていないとも実質的な抵抗力を失うといふことであり、応力波の通過による材料の引張強度を考えて場合の重複を図る。すなはち、

(モルタル構造と実験結果者の感)

<参考文献> J. W. Phillips; Int. J. Solid Structures, 1970, vol. 6, pp 1403-1412.

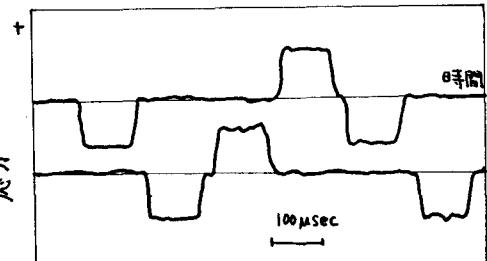


図2.a) 非破断時の応力波形

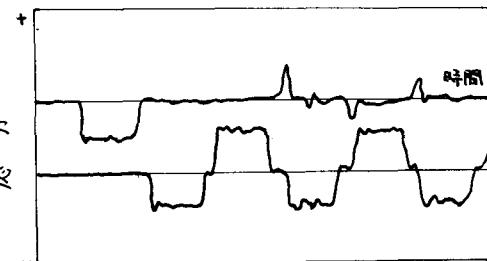


図2.b) 破断時の応力波形(I型)

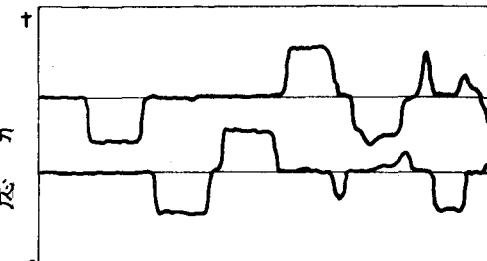


図2.c) 破断時の応力波形(II型)

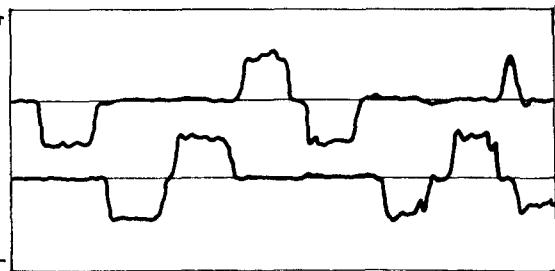


図2.d) 破断時の応力波形(III型)

打撃棒の長さ	10 cm	20 cm
破断状況	XXXXXX △○○○○	XXX△△ ○○○○○

表 1