固体の波動共振が支配する衝撃破壊機構の解明

熊本大学工学部 学生会員 〇山田晃司、 熊本大学大学院 正会員 大津政康

1. はじめに

コンクリート部材において設計荷重として対象とな る衝撃荷重としては、自然的要因によるものと、人為 的事故によるものがある。近年は特に、意図的攻撃や 不慮の爆発・衝突への対応が国内外において注目され ている。これら衝撃力を伴う現象は、頻度は小さくと も大きな被害を招くものであり、社会的に重要な公共 施設においてはその被害を軽減する必要がある。

衝撃荷重など高速載荷時の挙動の特徴としては、材 料特性とひずみ速度依存性が挙げられている。本研究 では衝撃力のもつ周波数と部材長との関係に着目し、 波動共振が支配する衝撃破壊機構に注目した。繊維補 強コンクリートの爆破実験結果¹⁾を2次元動的 BEM 解析により変形モードと応力分布の面から検証した。

2. 実験概要

2.1 供試体

実験装置概略を図-1に示す。60×60×10cmのス ラブ供試体の左右両端を角材で支持し、中央に設置し た電気雷管により爆発荷重を載荷した。普通鉄筋コン クリート (RC)、ポリプロピレン繊維補強コンクリー ト (PPF-RC)、ポリビニールアルコール繊維補強鉄筋 コンクリート (PVAF-RC)、ポリエチレン繊維補強鉄 筋コンクリート (PEF-RC)の4種類についてスラブ 供試体を作製した。それらの配合を表-1に、力学的 特性を表-2に示す。なお普通コンクリートには、呼 び強度 30N/mm²、指定スランプ 18cm、最大粒径 20mm、実測スランプ 19.8cm、実測空気量 3.2(%)の レディーミクストコンクリートを使用した。

2.2 実験結果

損傷は爆発面、裏面両方の中心部に椀形に発生し、 中心から放射状にひび割れが生じていた。損傷箇所の 大きさについては爆発面ではコンクリート間の違いが 見られなかったのに対し、裏面では大きな違いが現れ た。



3. 解析概要

これまでに報告されている爆破圧力の近似式は

$$P=P_{0}\exp(-kt) \tag{1}$$

である。今回の実験に対応する k=0.5×10⁶ の場合に 得られる圧力分布のを周波数スペクトルを求めると図 -2のようになる。この図に出現しているピーク周波 数に対して境界要素法(BEM)解析を行い、応力分布 を求めた。解析モデルについては、境界の接点間隔は 2.5mmとし、左右両端から2cmの点に支点を設けた。

表-1 コンクリートの配合

種類	最大粒径	W/B	単位量(kg/m ³)						Slump
	(mm)	(%)	W	Sg	С	S	G	F	(cm)
PPFRC	15	50	325	325	325	730	454	13.7	12.2
PVAFRC	15	33	325	488	488	550	339	65.0	11.7
PEFRC	15	33	325	488	488	550	339	38.8	6.5

表-2 コンクリートの力学的特性

種類	圧縮強度	引張強度	弾性係数	
EA	(Mpa)	(Mpa)	(Gpa)	
普通コンクリート	38.7	3.04	29.1	
PPFRC	40.5	4.63	17.8	
PVAFRC	62.7	7.82	22.4	
PEFRC	57.8	8.85	21.5	

BEM 解析を行う際、密度は 2.4g/cm³ としポアソン 比は 0.2 とした。そして、弾性係数には表-2に示 す実験値を用いた。

4. 結果および考察

図-2に出現した 216.8、433.6、652.3kHz の各 ピーク周波数について、4 種類のコンクリートで 2 次元動的 BEM 解析を行った。

各コンクリートでの応力解析の結果、ピーク周波 数 216.8kHz で中央への応力集中がみられた。図ー 3、図-4に普通コンクリートと PVAFRC について 損傷状況と応力分布を照合した図をそれぞれ示す。 上下の図がコンクリートの爆発面と裏面の平面図で、 黒く塗られた部分が損傷部分である。中央の図が中 心部付近断面の応力分布を表している。応力分布は Drucker-Prager の等価応力のコンター図

$$k = I_1 + \sqrt{J_2} \tag{2}$$

で表している。両供試体に共通することは応力波の 伝播により、引張と圧縮の応力が交互に発生してい るが、特に中心部で大きな引張応力が発生している ことである。爆発表面の損傷状況には大きな違いが 見られないが、裏面では普通コンクリートの損傷箇 所が爆発面よりも大きいのに対し、PVAFRCでは非 常に小さい。これは応力分布にも同様な傾向が見ら れる。普通コンクリートでは中心から下方に広がる ように応力が伝播している。一方、PVAFRCでは中 央部の応力は下方ではその幅を狭め、周囲の応力の 発生もあまり見られない。これらより爆発破壊域の 出現状況の理論的な解明を行うことができた。

参考文献

1) 山口信:新素材繊維補強コンクリートの高靭性 かならびに耐爆性状に関する実験的研究,平成15年 度熊本大学大学院建築学専攻修士論文



図-3 RCの破壊性状と応力解析結果(216.8kHz)

