

伊藤製鉄
大成建設
東北大学

斎藤公夫
正員 初崎俊夫
正員 ○三浦 尚

1. まえがき

近年我が国においては、大気汚染が問題となり、使用するエネルギーとしては少しでもそのような汚染物質を出さない方が要求されるようになった。そのため、公害の少ない天然ガスの使用量は年々増加している。天然ガスを貯蔵・運搬するタンクの材料としては、従来は鋼製のものが主となっていたが最近では、より経済的な鉄筋コンクリート製のものが多く作られるようになり、貯蔵用タンクでは、すでにかなりのものが鉄筋コンクリート製となっている。また近い将来には、天然ガス運搬用のバージも鉄筋コンクリートあるいはプレストレストコンクリートのものが作られようとしている。鉄筋コンクリートとそのような天然ガス用タンクに使用する際に問題となることは、鉄筋コンクリートが天然ガスの沸点である-162°C近くまで冷やされた時に、常温時と比べて、かなり性質が変わってくる点である。そして、コンクリートの極低温時での性質に関する研究は今日まであまり多くはないこれまで以上、鉄筋とコンクリートとの複合関係の研究は、ほとんどなされていない。

この研究は、以上のことから、-160°C程度の極低温下において、異形鉄筋とコンクリートとの付着特性が常温と比べてどのように異なるかを実験的に解明しようとするものである。

2. 使用材料

この実験に使用したセメントは、早強ポルトランドセメント、細骨材は宮城県白石川産の川砂、粗骨材は宮城県大倉山産の碎石である。鉄筋は市販の斜フジ異形鉄筋(SD30)及び極低温用に開発された斜フジ異形鉄筋(以下SD30'kと記す)を用いた。

3. 実験方法

実験方法は、図-1に示すように断熱材で作られた箱の中に液体窒素(沸点-196°C)を噴射し、所定の温度にする。そして中にセットして供試体の表面近くと中央部の温度が所定の温度で一定になった時に外から載荷するというやり方である。

実験の種類は、図-2に示すようにしてコンクリートの割裂び破壊する定着試験(A)、図-3に示すようにしてコンクリートが引張り破壊する定着試験(B)、図-4に示す重ね絆手、それに図-5に

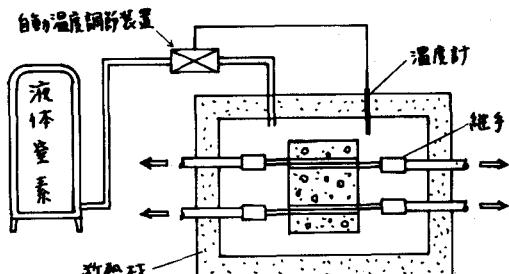


図-1 極低温実験装置の概略図

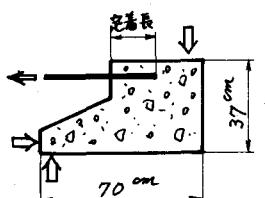


図-2 付着試験(A)

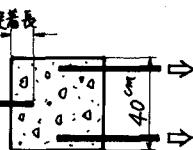


図-3 付着試験(B)



図-4 重ね絆手試験

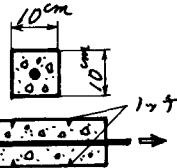


図-5 両引き試験

示すいじわれ分散性を測定するための両引き試験である。そしてそれと-160°Cの極低温時ににおける場合と常温の場合との両者で試験を行ないそれらの結果を比較した。

表-1に実験に用いたコンクリートの配合を示す。

4. 実験結果

(1) 定着試験 (A)

表-2に割裂によつて破壊する定着の試験結果を示す。これから極低温においては破壊強度は常温時の約2.4倍になることがわかつた。ただししその時のコンクリートの圧縮強度は常温時の2.7倍引張強度は2.2倍であった。

(2) 定着試験 (B)

表-3にコンクリートが引張り破壊する定着の試験結果を示す。これによると極低温においては常温時の3倍以上の強度となつてゐる。ただし、この試験は破壊形狀が単純ひびきわ分散性のため、引張り破壊ではなく、割裂と組合れて、たゞ引張り破壊となつておらず、また常温と

表-1 実験に用いたコンクリートの配合

粗骨材 の 最大寸法 (mm)	スランプ 範囲 (cm)	空気量 (%)	水セメント 比 (%)	細骨材 率 (%)	単位量 (kg/m ³)		粗骨材 G kg/m ³	混和料 kg/m ³
					水 W	セメント C	細骨材 S	
25	11±1	4±0.5	50	40	190	380	663	636.1
								167.4
								312.5
								228

表-2 定着試験(A)試験結果

使用鉄筋	SD 30				SD 30L			
	試験状態	常温			低温			強度測定用供試本 引張荷重(kt)
		供試体 長さ mm	供試体 引張荷重(kt)	強度測定用供試本 引張荷重(kt)	供試体 引張荷重(kt)	強度測定用供試本 引張荷重(kt)	供試体 引張荷重(kt)	
125mm	1	9.2	3.96	—	14.1	106.3	74.0	122
	2	5.7	4.38	31.2	15.4	112.7	68.5	
	3	6.1	4.38	31.2	16.7	119.8	60.3	
	平均	6.4	4.24	31.2	15.4	112.9	67.6	
62.5mm	1	3.8	3.96	—	8.5	106.3	74.0	122
	2	3.8	3.49	30.3	9.5	142.0	77.4	
	3	3.8	3.87	31.3	8.9	129.2	57.4	
	平均	3.8	3.77	30.8	9.0	125.8	69.6	

・使用鉄筋は英D22

・圧縮強度は供試体3個の平均値、引張強度は供試体1個の値である。

表-3 定着試験(B)試験結果

使用鉄筋	SD 30		SD 30L	
	試験状態	常温		低温
定着長 mm	回	供試体引張荷重(kt)	供試本引張荷重(kt)	供試体引張荷重(kt)
125mm	1	3.3	331	31.7
	2	—	—	12.4
	平均	3.3	331	31.7
62.5mm	1	3.1	380	31.3
	2	3.2	331	31.7
	平均	3.2	336	31.5

表-4 重ね継手試験結果

使用鉄筋	SD 30				SD 30L			
	試験状態	常温			低温			強度測定用供試本 引張荷重(kt)
		供試体 長さ mm	供試体 引張荷重(kt)	強度測定用供試本 引張荷重(kt)	供試体 引張荷重(kt)	強度測定用供試本 引張荷重(kt)	供試体 引張荷重(kt)	
275mm	1	13.4	3.83	—	36.2	114.7	70.2	122
	2	16.2	3.33	31.8	36.2	106.8	67.1	
	3	15.2	3.38	30.0	—	—	—	
	平均	14.9	3.51	30.9	36.2	110.9	68.7	
137.5mm	1	9.6	3.83	—	20.0	106.3	74.0	122
	2	9.6	3.83	31.3	22.9	142.0	77.4	
	3	7.8	3.49	30.3	23.9	129.2	57.4	
	平均	8.8	3.73	30.8	22.3	125.8	69.6	

極低温では破壊の形がどう異なる。というため、ほつきりした事は言えない。

(3) 重ね継手試験

表-4に重ね継手の試験結果を示す。この試験では重ね継手は極低温時に常温時の約2.4倍にTする。

(4) 両引き試験

いじわれ分散性の比較を行うために、両引き試験を行なつた。その結果常温時の最大いじわれ間隔20cmに対して極低温時には33cmとかなり大きくなるようである。ただしいじわれの生じる時の鉄筋の応力低下、常温時の約1000%cm²に対して約2000%cm²であった。またその時のコンクリートの弾性係数は常温時の約2.9×10⁵%cm⁻²に対して極低温約6.1×10⁵%cm⁻²程度であった。

5.まとめ

以上極低温下における鉄筋とコンクリートの付着特性を調べたが、極低温になると常温に比べて異形鉄筋とコンクリートとの定着強度は大きくなる事がわかつた。しかしその増加率はコンクリートの圧縮強度の増加率よりも低くTする。またいじわれ分散性は極低温時には最大いじわれ間隔が若干大きくなるよう結果が得られた。

なお、この研究の実施にあたつては、東北大学後藤泰正教授、尾坂芳夫教授の御指導、ならびに阿部喜則、鈴木基行両氏の御協力をいたいたいた、ここに厚く御礼申し上げます。