

(株)神戸製鋼所 構造研究所 正員 森脇良一
 " " " O 藤野真之

1. まえがき

プレートガーダーを溶接によって製作する場合、不可避的に板要素に生ずる初期変形あるいは残留応力が、プレートガーダーの耐荷力にどのような影響をおよぼすかという問題を把握することとは、これらの溶接構造物の設計および製作基準の合理化に直結する意味で重要と思われる。これまでにウェブの初期変形が現行の製作基準内 ($|\delta_{max}| \leq t_w/3$, δ_{max} =ウェブの最大初期変形量, t_w =ウェブ厚) におさまる場合について報告したが、本研究はこれに引続いてウェブの初期変形がウェブ厚程度ときわめて大きい場合に、その残留応力はどうかわるのか、またそれによって曲げおよびせん断耐荷力はどのような影響を受けるかについて、実験的に検討したものである。その結果本実験の範囲内では、上記諸特性はウェブの初期変形がウェブ厚程度と非常にうつに製作したものでも、現行製作基準に合格するものと、ほとんど差異の認められぬことがわかった。

2. 実験内容

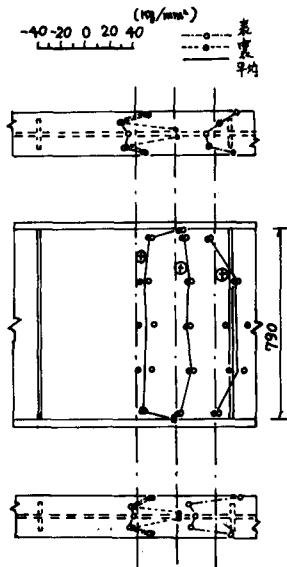
本実験系列は表1表に○印で示したものとした。なお表中●印はこれまでに既に報告したものである。表中の断面型式 A は全断面 SM58N を使用し、 A_{eq} は全断面 SM58B、B は圧縮、引張両フランジに SM58N、ウェブに SM41B を配した従来型のハイブリッドガーダーである。E' は圧縮フランジおよびウェブの適切な位置まで SM41B を使用し、残りのウェブと引張フランジに SM58N を配した新型式のハイブリッドガーダーである。G は全断面 SM41B を使用した同鋼種構である。製作条件 X は本溶接組立て後ウェブのひずみとりを行なわなくとも、所定の変形量におさまるように、拘束治具を適宜用いて製作したもので、Y は本溶接組立て後所定の変形量におさまるように、700 を前後でスポットヒーティングを施したものである。なお X、Y の添字 1, 2 は初期変形条件を示し、1 は現行製作基準内 ($|\delta_{max}| \leq t_w/3$) におさまるものであり、2 は $|\delta_{max}| = t_w$ というきわめて大変形のものである。またこれらの試験体の設計条件は、いずれも型式もとの降伏モーメントが約 130 ton-m 一定となるようにし、設計の詳細は鋼道路橋設計手書に準じた。また試験方法に関しては、残留応力試験(R)は切削法により、曲げ試験(B)およびせん断試験(S)は、計算終局荷重の約 1/3 まで 2~3 回の予備載荷の後、本載荷試験を行なうという要領で、300 ton 構造物試験棟によつて行なった。

3. 実験結果およびその考察

残留応力分布の典型的なものを表1図に示す。これはウェブにスポットヒーティングを施したものであるが、その影響のためにウェブの残留応力が引張側に出ていくことが、

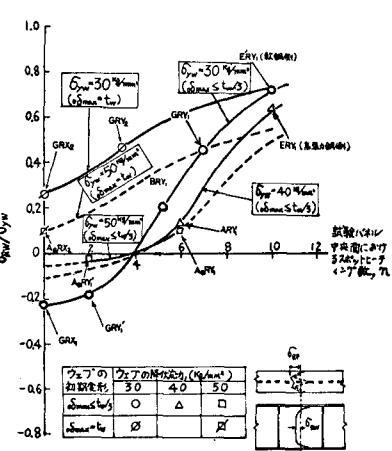
表1表 実験条件

断面型式	試験種目	製作条件			
		X ₁	Y ₁	X ₂	Y ₂
A	R		●		
	B		●		
	S		●		
A_{eq}	R		●	○	
	B	●	●	●	○
	S	○	●		
B	R		●		
	B		●	○	
	S		●		
E'	R		●	○	
	B		●	○	○
	S		●	○	
G	R	●	●	○	○
	B	●	●	●	○
	S	●	●	●	○

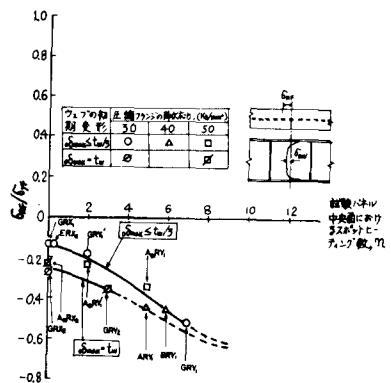


第1回 残留応力分布の一例

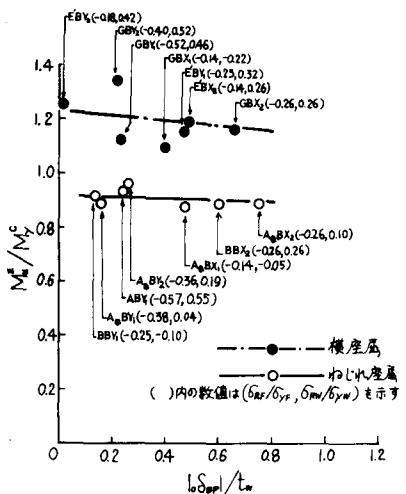
スポットヒーティングを施さないものと異なる現象である。そこで本研究結果とこれまでの結果をまとめて、ウェブの残留応力あるいはフランジの最小残留応力とスポットヒーティング数との関係を示すと、第2図およびオ4図のようになる。これらの図よりスポットヒーティング数が増えるにつれて、ウェブの残留応力は大きくなり、逆にフランジの残留応力は小さくなる傾向が認められる。また初期変形が大きくなると、ウェブの残留応力は全般的に大きくなり、フランジの残留応力は逆に小さくなる。これは残留応力による軸力の釣り合いのために生じた現象と思われる。これらの図から各載荷試験体の残留応力を直接的に求め、その曲げ耐荷力あるいはせん断耐荷力との関係を調べてみると、オ4図あるいはオ5図のようになる。オ4図から曲げ耐荷力はその崩壊型式がいずれであろうと、座屈地点の初期変形量がウェブ厚程度までは、初期変形によつてほとんど影響を受けないことが実験的に明らかとなった。また同図より曲げ耐荷力はウェブあるいはフランジの残留応力の影響をほとんど受けないとみてもよい。オ5図よりせん断耐荷力も、ウェブの残留応力あるいは初期変形の影響をほとんど受けないといえ。なおウェブの座屈と製作上の諸因子との関係、さらにより合理的な設計および製作基準の提案などは、発表当日スライドで説明させていただく予定である。



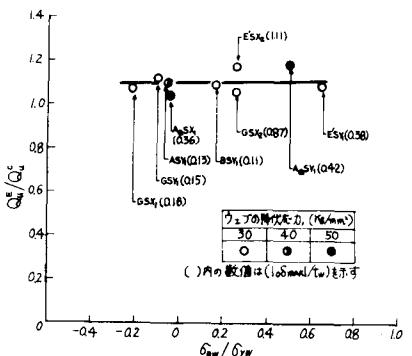
第2回 ワエブの残留応力とスロットヒーティング数の関係



第3図 フランジの残留応力とス
ポットヒーティング"数との関係



第4圖. 曲げ崩壊強さと初期変形の関係.



第5図.せん断崩壊強さと残留応力の関係