

土木構造物の自動設計システム

建設省土木研究所

工藤 真之助

1. 概説

電子計算機の普及は、その後の構造物設計の方向を大きく変化させている。即ち、タイガーに代表される手回し計算機を回していく時代が最近では懐しく思われに至るが、当時の設計は経験豊富な技術者達の甚りによって初期値設定が行はれ、フィードバックを最少にする方法がとられており、そのため、当時ではそのような技術者は常に中心的存在であった。しかししながら、電子計算機の普及でフィードバックが短時間のうちに行はれるようになると、施工性から定まる最小寸法を初期値と定めてしまえば、みとは単位でくり返しが行はれる最適解に近い施設諸元が設定されることとなり、このように設計に関する限り経験豊富な技術者の必要性は低いものとなる。特に力学計算という一面では、土木屋よりも数学屋の部門に移行しつつある。

しかし、これらはその時代の欲求とともに移行しているのであって、自動化された手順は、昭和30年代から40年代中期にかけての高度経済成長における人手不足を補正し、急速な事業量の増加に対して、より早く正確な情報を取り出し、業務の省力化に役立ってきた。また、昭和40年代後期のスタイルソフトに端を発した総需要抑制の時代に人件費の高騰が目立つようになると、再び合理化の方針が多く組合せ取り上げられるようになり、現在では、構造物の設計は程度の差こそあれ自動化へと切り換えていく。

建設省においても、昭和39年度の技術管理組織の発足と同時に電子計算機の導入を図り、土木構造物の設計標準化の一環として各種構造物の自動化を推進しているが、今回は、これらの自動設計システムの運用とその問題点ばかりに自動設計システムの成果を利用して新しい設計法の検討についてその概要を報告する。

2. 建設省における自動設計システムの運用について

(1) 自動設計システムの開発手順

建設省における自動設計システムの対象となる構造物は、建設本省に設置されている合理化部会において選定されるが、その作業は標準設計の制定後その中間の設計条件に対して利用できるようにしたものと、設計条件が複雑なため標準設計として集録するのが妥当ではないことから自動設計にとどめるものとの両方について開発を行っている。また、建設省における自動設計システムは、公知公認の設計アルゴリズムによる必要があることから、開発に当たっては自動設計委員会を設けており、委員会のメンバーとしては、建設本省、地方建設局、土木研究所は勿論のこと、大学、各公団、国鉄、コンサルタント、コントラクターから経験者の参加をお願いしている。

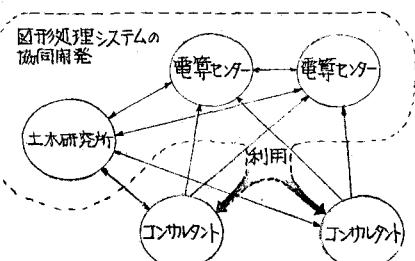
開発方式については、昭和42年に国化機が導入されて以来完全自動設計システムとしており、特に图形処理システムについては、図-1に示すように計算センターとの協同開発によってサブルーチン名およびパラメタの統一を行はり、相互の電子計算機の連繋がとれるようにしている。

(2) 自動設計システムの開発状況

土木研究所において現在開発している自動設計システムを示せば表-1のとおりである。なお、これらの自動設計システムは、今後基礎工とのコンバージョンにより、型式選定システムさらに構造設計トータルシステムへと順次拡張する予定である。

(3) 自動設計システムの利用形態

表-1に示す自動設計システムのうち、ポストエンジニアリング方式、单纯丁所橋、プレテンション方式、单纯丁所橋、ラートガーダー橋(合成、非合成とも可能)については、現在、国土開発技術研究 図-1 国形処理システムの統一による相互の連繋



究センター(建設省外部団体)に移管を行は一般に公開しているが、その他についても、公共企業体のみの利用にとどまっている。国土開発技術研究センターに移管しているシステムは、発注者が上記センターに申し込めば利用できるが

(システム利用説明書が用意されている)。その他については、利用官署が土木研究所に申し込みを行はい、契約はシステムの保管を行なっている外部の計算センターと利用者が直接契約を行はうようにしている。

しかしながら、プログラム管理が本格的ではないこと、およびこれらを利用した場合の積算体系が整備されていないことから、今後も問題を残している。

(4) 自動設計システムの問題点

自動設計システムの開発に当って土木研究所において多くの問題点をかかえている。その主なものについて述べることにする。

① プログラム管理の問題

現在多くの組織で自動設計システムが開発されてはいるが、その中には同じようなものが重複して開発されている。その実情は、これらを管理する組織を確立していくことが最大の原因であるが、開発されたシステムが公開されないことおよびそれらの利用を拒む態勢も一因と考えられる。建設省においても国土開発技術研究センターに部分的に移管し試行を行なっているが、人員的には問題が本格化されておらず、ようやくにして検討を始めたところである。特に、ケーリング等の設計条件が複雑なものについては図-2に示すように利用体系を考えており、特にインプットデータと環境調査データとの整合には、配慮するつもりである。また、一度開発されたシステムの基準類の改訂に対するメンテナンスの問題もある。土木研究所でも、当初は直営で開発を進めていたため、開発者が転勤してしまうとそのシステムはまったく利用されなくなるという弊害もあった。したがって、現在ではコンサルタントまたは電子計算センターに開発を外注し、受注者の将来ともメンテナンスを統合するという方式に切り換えている。

② 設計手法を利用した設計外積算の不備

土木研究所における自動設計システムは、構造寸法の設定とその取扱に対応できるものである。しかし、橋梁に限った場合、道路線形の取り合いや付属構造物(高欄、支承、伸縮装置、Pと鋼索定着装置等)の設計は別途行はう必要があり、コンサルタントの利用が考えられる。このように自動設計システムを利用しコンサルタントへ発注する場合の積算方式が整備されていないのが実情で①の問題と同様現在検討されている。

③ 設計方式の不統一

設計方式の不統一の問題もシステム開発に当って障害となる。建設省内においてさる道路と河川の設計基準に差異がみられる部分がある。たとえば、土圧公式を例にとってみても、フーラン、ランキン、テルツィギー等々があり、各組織、各基準によって異なっている。理論と実際との確認が困難であることが従来の方式に従うといふことも、納得はするが、そのような現状にみるものについては統一してもよいのではないだろうか。設計の環

表-1 自動設計システム一覧表

構 造 物	プロ グラム のステップ			入 力	出 力		備 考
	設計ナ プロ	圖化 ナ プロ	圖化 フ ロ		計 算 書	圖 面	
ボックスカルバート	一 連	800	3500	約20個	4ページ	A1版1枚	①
	二 連	2100	—	"	"	"	
	重力式	400	—	約10個	5ページ	—	
擁 壁	逆丁式	800	2000	"	"	"	
	控壁式	1500	3400	"	"	"	調整中
	重力式	3000	10000	11~30個	8ページ	~ 3枚	
下 部 橋 台	逆丁式	3700	13300	13~40	10 "	"	①
	控壁式	5000	17000	16~40	14 "	"	
	橋脚(小判 円形)	7000	18800	約50個	13 "	~ 4枚	①
上 部 橋	ボルト単純丁折橋	10000	12000	約30個	20 "	~ 2枚	①
	カテン単純丁折橋	2000	5600	"	4 "	~ 1 "	①
	アーチ中空折丁折橋	2500	11000	"	2 "	~ 2 "	①
工 程	フレートガーダー橋	38000	61500	約50個	50 "	~ 5枚	① 開成
	鋼筋コンクリート床版橋	1500	14400	約20個	15 "	~ 1 "	③
	Hビーム橋	—	—	—	—	—	音画中
基 础 工	ニューマッキアーソン	10000	25000	60~92	20ページ	10~25枚	①
	オーフィンアーソン	11500	26900	60~97	20 "	10~20 "	①
	くい(打込みくい)	1500	4800	約60個	5 "	1 枚	調整中
樁 門・樁 管		2000	12000	約30個	10 "	6~8枚	調整中

直接利用する場合

コンサルタント経由利用する場合

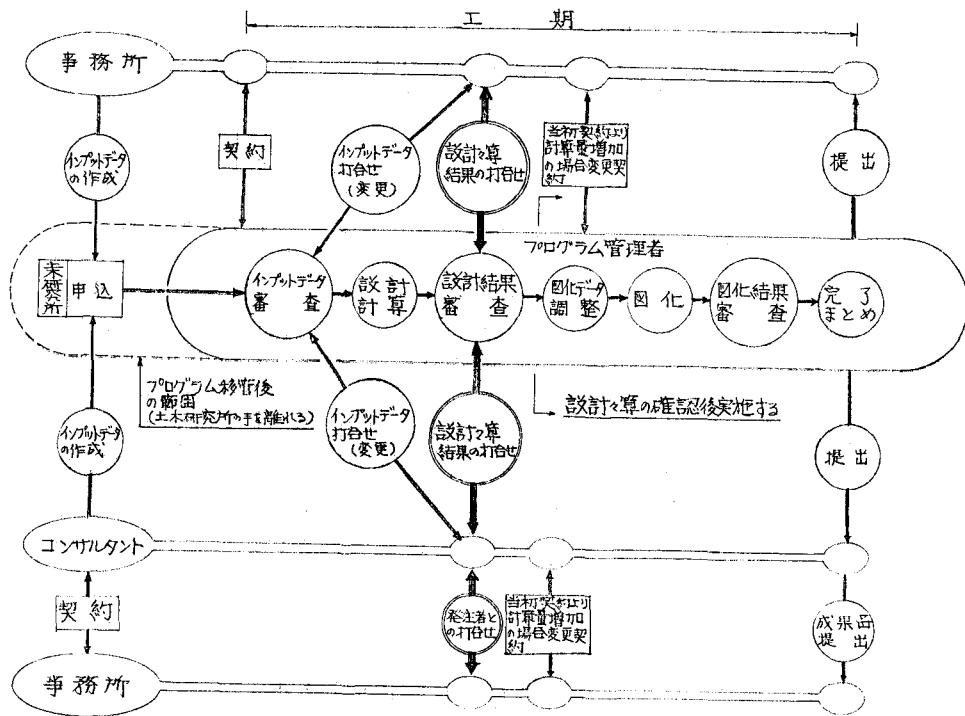


図-2. 設計条件の複雑な自動設計システムの利用形態の例

準化を図る時点を常に問題とはするが、常にうやむやとはする問題をみると。

3. 自動設計システムの成果を利用して新しい設計法の検討

設計頻度が高く定形化された構造物に対して吟味された対応モデルと経験・積み上げられた周到な基準規範が完備されていき場合の設計では、ほとんど単純作業の連続として構造諸元の設定を完了することができる。このようは力学的設計法に関する限り、その成果を統合的に処理した回帰式により順序的操作的な設計（以下、直接設計方式と呼ぶ）も考えられる。また、現状の積み上げによる設計では、設計プロセスを効率よく処理するため大型電子計算機を必要とすることから利用者もおのずと限定されてくるくらいである。これに対して、設計条件から設計諸元を統合的回帰式により直接指定する設計方式によれば、中型以下の計算機によることができるし積み上げによる設計とほぼ同一水準の工学的精度を有する設計を行ふことが可能であるとともに、自動設計における初期値の設定および設計成果の検証、さらには比較設計にも役立てることができる。

このようであるから、システム課ではポストテンション方式単純丁形橋を例にとりあげ、設計条件と設計諸元の間の直接的関係について、分析を行はし、ポストテンション方式単純丁形橋の直接設計システムの検討を行はった。なお、この直接設計システムの検討に利用した設計成果は、土木構造物標準設計の作成に使用した幅員22種類（歩道あり、なし）、支間14種類（14m～2mピッチ～40m）の合計308橋に対するものであり以下の主な部分について述べる。

(1) 直接設計システムの流れ

図-3は、ポストテンション方式単純丁形橋の設計システムを比較したものであるが(a)に示す積み上げによる設計方式は、そのシステムを構成するサブシステムが複合しており各所にフィードバックがあり、それぞれが相互作用をして設計が完了する。これに対して、直接設計システムは、サブシステムが関連をもっていないことや、フィードバックがないことからシステムを分割して処理することが可能である。現在では、まだ完全なハイラルギー構造となっていないが、今後の検討によっては、これらのサブシステムをカセット化することによ

て、ミニコンピュータでも充分可能とはいえます。

(2) 行高の回帰式

行高を求める回帰式は、行高の決定に考慮する要素を抽出し、それぞれの組合せについて検討を行なったが、それほど差異がみられず、こから次の回帰式を設定した。また、線形、非線形と比べても、線形回帰分析による相対誤差が 1.0249% 、非線形によるものが 1.00328% であり、後者としても式をいたずらに複雑にするだけ特にメリットがないことから線形によるものとした。

$$H = a + b \cdot L + c \cdot NPC + d \frac{W}{N} + e \frac{W'}{N}$$

ここに

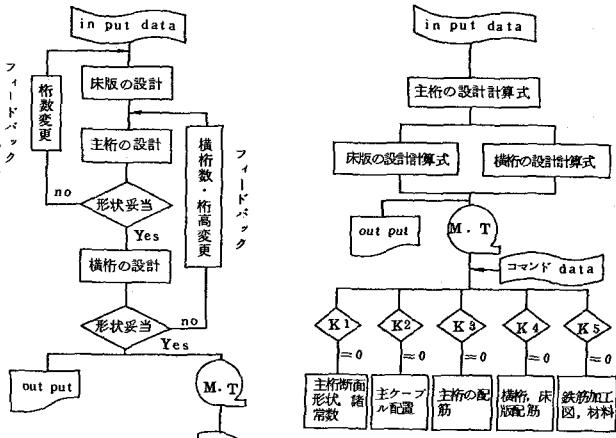
H : 行高(cm)

L : 支間(m) NPC : 主ケーブル本数

N : 行数

W : 車道部幅+歩道部幅(m)

W' : 車道部幅(cm)



(a) 積み上げ方式による流れ

(b) 直接設計方式による流れ

図-3 自動設計システムの比較

表-2 回帰分析の結果

項目	係数	切片(a)	重相関係数	平均値	標準偏差	相関係数	回帰係数	t 値
(1)	L			31.00	5.76	0.979461	0.201283×10^3	24.8610
(2)	NPC	-128.16181	0.99520	9.84	1.89	0.964164	-0.401413×10^3	-4.6545
(3)	W/N			1.84	0.12	0.155225	0.557836×10^2	21.6187
(4)	W'/N			0.75	0.18	0.015273	0.151600×10^2	9.3211
	H			43.93				

また、上記の回帰式は、統計上の平均的の式と考えられ、後にデータとして用いた積み上げによる設計成果の実応力度が許容値の限界に一致しているとすれば、回帰式により求まる行高では、オーバーストレスとなる危険性がある。そこで残差を正規分布と考へ信頼係数を 0.95 、 0.975 として補正量を求めると表-3のようになる。したがって、この値を回帰式により求まる行高に加えると安全側の行高となる。

(3) 直接設計システムの問題点

直接設計システムは、回帰分析において必要精度の回帰係数を得るために従来の積み上げ方式による設計成果の集積が必要であり、前項のように自動設計システムの開発に負うところ大である。また、構造諸元についてもある程度の標準化が計られてなければシステム自体が複雑化し、回帰式による直接設計システムの意義も半減してしまったり、積み上げによる設計成果との整合性もよくなるくらいがあつ。

表-3 行高の補正量

信頼係数	加え予値(cm)
0.95	5.398
0.975	6.451