



# ガスタービン・コーポレーティョン設備

正井 康雄\*・松村 成夫\*<sup>2</sup>

## 1. はじめに

当社は、特殊鋼の生産に電気炉製鋼法を採用しているため、電力デマンドが非常に大きい。さらに、高純度特殊鋼の製造に、多量の高圧蒸気を消費する真空脱ガス設備を採用しており、これに必要な蒸気は、従来より廃熱ボイラ及び重油専焼ボイラで対応してきた。このような背景からエネルギーコストの低減を図るために、コーポレーティョン設備（熱供給発電設備）の導入が課題となっていた。

コーポレーティョン設備の方式は数多くあるが、当社としては以下の理由により、都市ガス13A専焼のガスタービン・コーポレーティョン方式を採用した。

- (1) クリーンエネルギーである都市ガス13Aを燃料とするため、NO<sub>x</sub>、SO<sub>x</sub>、CO<sub>2</sub>等の公害規制をクリアできる。
- (2) 発電量と発生蒸気量のバランスがよいため、投資効率がよい。
- (3) システム効率が高い。

## 2. 設備概要

### 2・1 完成年月

1992年4月

### 2・2 主要機器仕様

表1に主要機器仕様、図1にTCP 6000ガスタービン発電装置の外観写真、図2にTCP 6000ガスタービン内部構造および図3にシステム概略フローをそれぞれ示す。

表1 主要機器仕様

主要機器	項目	仕様
ガスタービン (EGT社製)	形 式 回転数 出 力 燃 料 起動装置 減速機 特記事項	単純一軸開放式 TORNADO 圧縮機：軸流15段 タービン：軸流4段 燃焼器：缶形8個 11,085/1,800rpm 定格：6,470kW(15°C)蒸気噴射時 最大：7,100kW(0°C)蒸気噴射時 タービン入口温度：1,000°C タービン出口温度：472°C 圧 力 比：12:1 排ガス量：28.2kg/s 都市ガス13A：41,577kJ/Nm <sup>3</sup> 定格消費量：1,833Nm <sup>3</sup> /h ACモータ駆動トルクコンバータ方式 スター型遊星歯車 一次蒸気噴射によるNO <sub>x</sub> 低減 二次蒸気噴射による出力増加 圧縮機自動洗浄装置(HOT&COLD WASH)
発電機 (東京電機製)	形 式 容 量 力 率 回転数 電 壓 周波数 極 数 特記事項	全閉内冷回転界磁円筒形、三相交流同期発電機 8,000kVA 85%過電流 1,800rpm 3,300V 60Hz 4極 過渡リアクタンス(Xd") 19%以上 連続逆相耐量(I 2) 24%
廃熱ボイラ (タクマ製)	形 式 蒸発量 蒸気圧力 給水温度	スピラルフィン付2胴水管形自然循環式、複圧式 13,600kg/h 2MPa(脱気器圧力 0.03MPa) 20°C
ガス圧縮機 (神戸製鋼所製)	形 式 容 量 吐出圧力 吸込圧力 電動機	2軸式スクリュー圧縮機 2,000Nm <sup>3</sup> /h 2.0MPa(75°C) 0.7MPa(45°C) 160kW



図1 TCP 6000ガスタービン発電装置外観

\* 設備部機械技術チーム

\*<sup>2</sup> 安全環境室

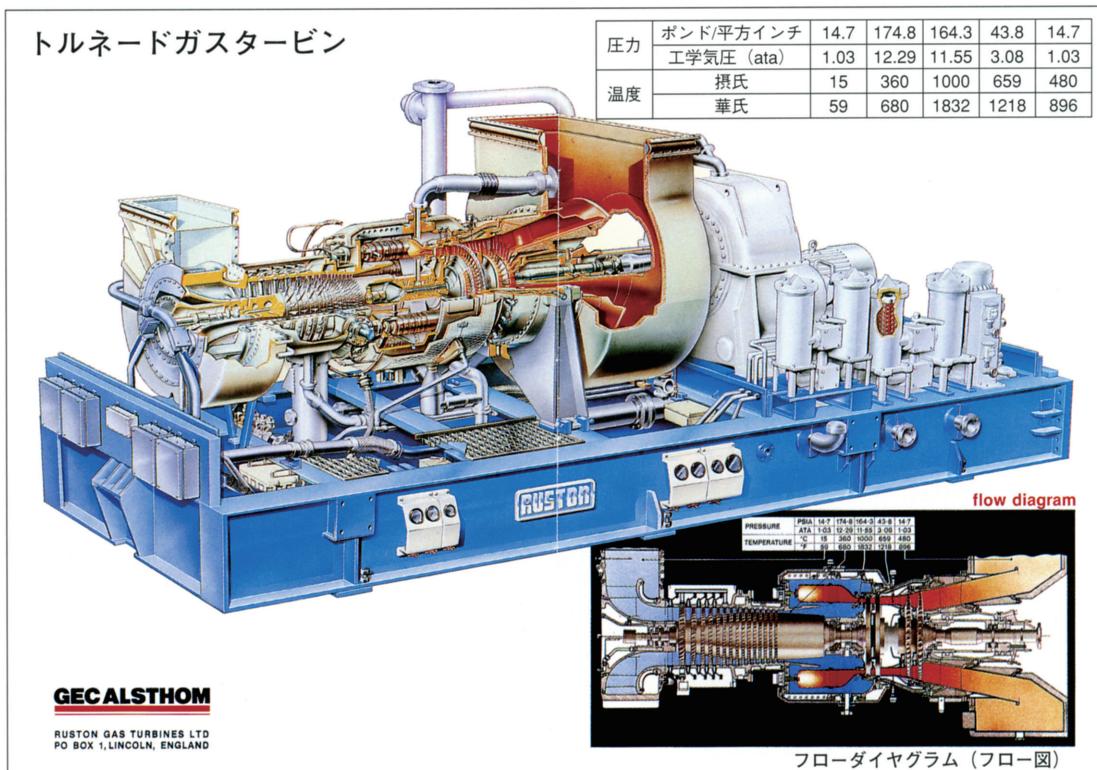


図2 TCP 6000ガスタービン内部構造

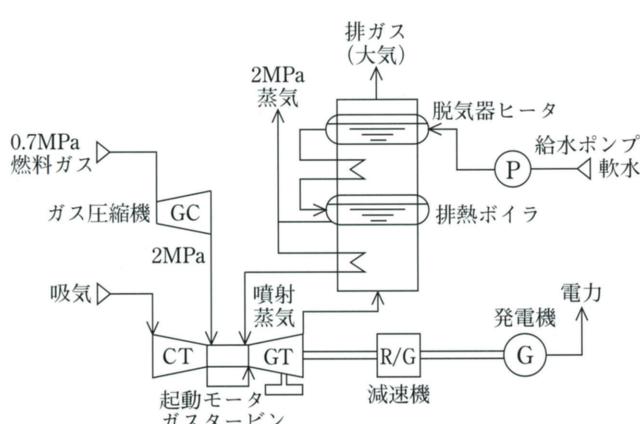


図3 システム概略フロー

### 2・3 特徴

#### 2・3・1 ガスタービン

当社は、英国EGT社製純産業用TORNADOガスタービンを採用しており、以下の特徴がある。

- (1) 設計寿命は、高温部品で4万時間、ロータで10万時間と長く、耐久性に優れている。
- (2) ケーシングが水平分割構造であるため、開放点検が容易である。
- (3) NO<sub>x</sub>低減と出力増加のため1次及び2次蒸気噴射装置を有する。

#### 2・3・2 発電機

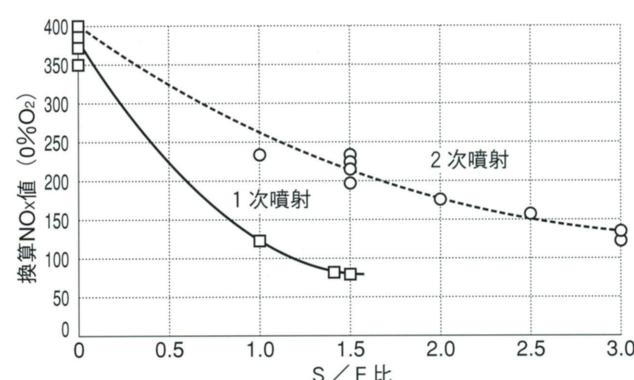
当社は関西電力(株)から2系統で受電しており、第1系統は電気炉用、第2系統は一般負荷用である。この第1系統

は、当社だけでなく隣接の電気炉メーカーと共に用いるため電源変動が非常に大きく、これに対応できることが課題となっていた。

今回、この系統の調査を十分実施し、電気炉工場にも対応できる発電機を導入することができた。

#### 2・3・3 NO<sub>x</sub>低減対策

ガスタービンのNO<sub>x</sub>低減対策には、実用上、蒸気噴射または純水噴射のいずれかが採用される。当社では、管理が煩雑である純水装置の運転経験が少なく、また処理費も高価であるため蒸気噴射方式を採用した。また、バーナーに直接噴射する1次蒸気噴射装置と圧縮機出口部に噴射する2次蒸気噴射装置を設置し、蒸気負荷の変動にも対応できるものとした。図4に蒸気噴射率(S/F比(蒸気噴射量/燃料消費量))とNO<sub>x</sub>値の測定結果を示す。

図4 蒸気噴射率(S/F比)とNO<sub>x</sub>値

### 3. 運転実績

表2に1993年度の運転実績、図5にヒートバランスをそれぞれ示す。

表2 1993年度 運転実績

項目	単位	93/4~6月	93/7~9月	93/10~12月	94/1~3月
発電電力量	MWh	10,740	11,915	14,037	13,275
蒸気回収量	t	19,426	18,372	22,327	24,808
燃料使用量	$\times 10^3 \text{Nm}^3$	2,914	3,208	3,765	3,626
運転時間 *	h	1,672	1,892	2,147	2,003
平均温度 *	°C	18.0	25.2	12.6	5.9
発電効率 *	%	31.8	32.2	32.3	31.7
システム効率 *	%	76.0	69.0	71.4	77.0
稼働率	%	100.0	89.6	100.0	99.7

\*: 3ヶ月間の平均値

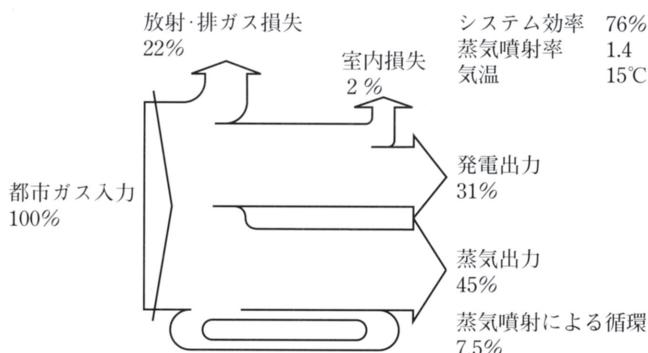


図5 ヒートバランス

### 4. 投資効果

ガスタービン・コーポレーション設備の導入による投資効果を下記に示す。

- (1) 買電の減少によるコスト削減
- (2) 電力デマンド契約の削減によるコスト削減
- (3) 重油ボイラの燃料削減によるコスト低減
- (4) ガス単価（都市ガス13A）低減によるコストメリット

### 5. おわりに

本設備の累積運転時間は、1994年10月現在19,826hに達している。この間若干の初期トラブルはあったが、現在は順調に稼働している。

また、システム能力・効率等についても、当初の計画を上回る実績をあげており、当社のエネルギーコスト低減に大きく寄与している。

### 文 献

- 1) 松村成夫：日本コーポレーション研究会 コーポレーションシンポジウム '92（第8回）発表抄録集、(1992), p.227