NEW IN-LINE 6-CYLINDER ENGINE

1990 8/22

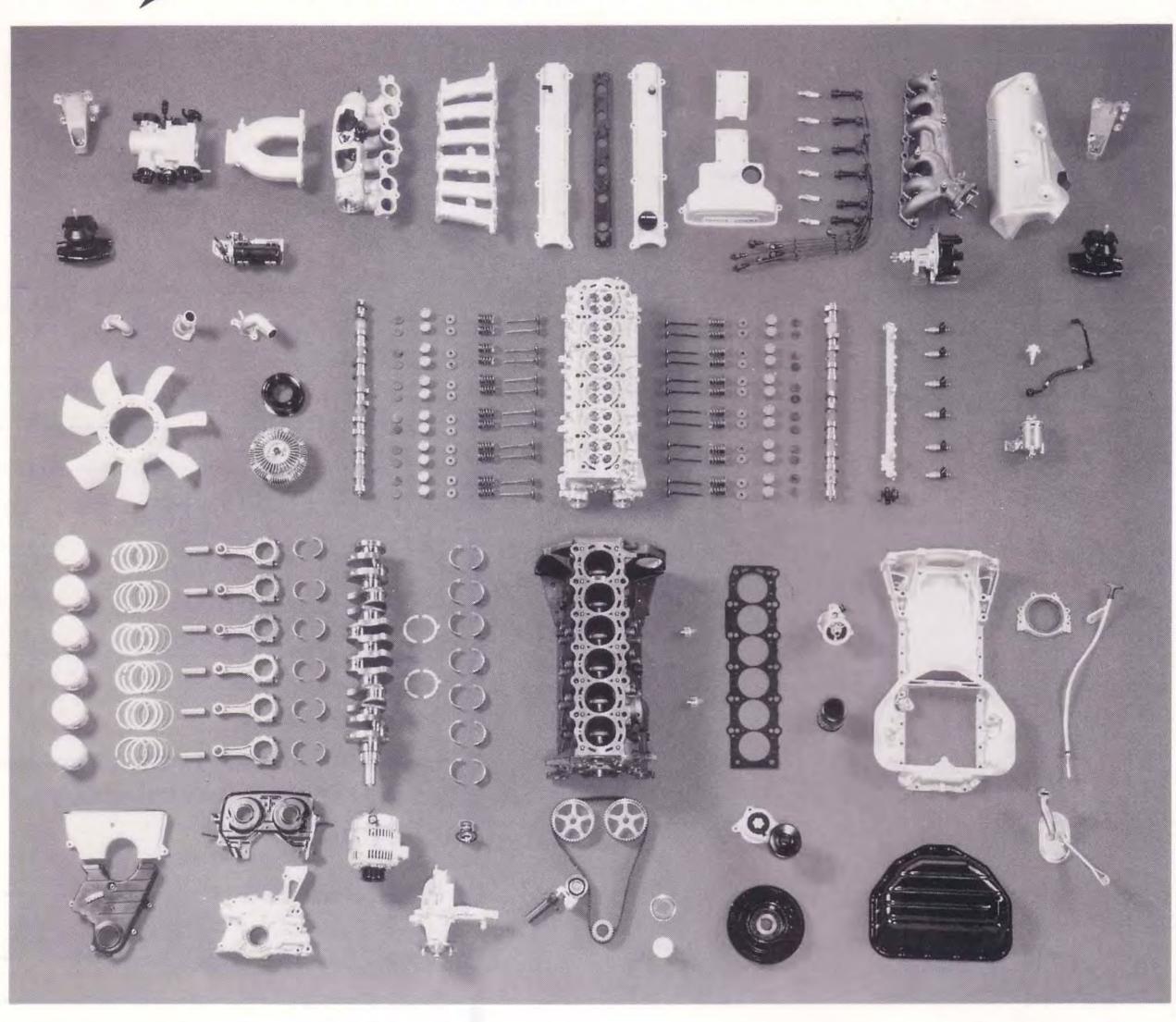
LASRE Q-II IJZ ZAVALVE LASRE Q-II IJZ ZAVALVE TWIN TURBO



CONTENTS

	コンセプト (1JZ-GE)3
	シリンダーヘッド····································
	シリンダーブロック·····5 オイルパン コネクティングロッド
	クランクシャフト
	サーペンタインベルトドライブシステム7 アコースティックコントロールインダクションシステム トラクションコントロール
•	CAEによる構造解析 ····································
	CAEによる構造解析・・・・・・8 コンセプト [1JZ-GTE]・・・・11
	コンセプト [1JZ-GTE]11 シリンダーヘッド12
	コンセプト [1JZ-GTE]
	コンセプト [1JZ-GTE]

LASRE Q-11 15 ZAVALVE



Concept Oymods

レーザー α-II 1JZ ツインカム24

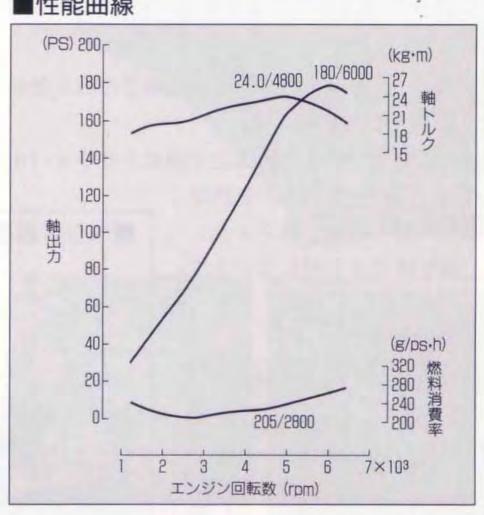
新開発2.5ℓ直列6気筒エンジン レーザー α-II 1 JZ ツインカ ム24 (1 JZ-GE型) は、高レベルでフラットなトルク特性を備 えるとともに、高回転までスムーズに吹き上がるハイレスポンスエ ンジンをめざして開発しました。

また、半世紀もの間、直列 6 気筒エンジンを世の中に送り続けて きたトヨタのエンジンテクノロジーを結集して、エンジン各部の剛 性・精度・バランスの影響を徹底的に解析し、性能・燃費はもちろ ん振動・騒音の面でも極めて優れたエンジンとしています。

■主要諸元

総排気量 (CC)	2,491	
シリンダー数および配置	直列 6 気筒・縦置き	
燃焼室形状	ペントルーフ形	
気筒あたり吸排気弁数	吸気 2·排気 2	
弁機構	DOHC・ベルト駆動	
ボア×ストローク (mm)	86.0×71.5	
燃料供給方式	EFI	
圧縮比	10.0	
最高出力(PS/rpm)	180/6,000 (ネット)	
最大トルク (kg·m/rpm)	24.0/4.800 (ネット)	
燃料消費率 (g/PS·h) (rpm)	205 (2,800)	
使用燃料	無鉛プレミアムガソリン	

■性能曲線



■1JZ-GE型エンジンの特長

吸排気効率重視のシリンダーヘッド(P.4) 高圧縮比 トラクションコントロール(P.7) 高出力 ハイレスポンス 低燃費 高出力 低燃費 車両安全性 ペントルーフ形燃焼室 ・ツインノックセンサー ショートストローク設計 メタルヘッドガスケット(P.4) 長寿命·高信頼性 高出力 ハイレスポンス アラミド繊維芯線タイミングベルト(P.6) アコースティックコントロール 長寿命·高信頼性 インダクションシステム(P.7) ハイレスポンス 高出力 タイミングベルト用油圧式オートテンショナー(P.6) 長寿命·高信頼性 静粛性 高剛性シリンダーブロック(P.5) 静粛性 サーペンタインベルトドライブシステム (P.7) 軽量・コンパクト化 補機類ドライブベルト用オートテンショナー(P.7) アルミ製オイルパン(P.5) 長寿命·高信頼性 静粛性 静粛性 軽量化 補機類のシリンダーブロックへの直付け 高強度コネクティグロッド(P.5) 軽量化 静粛性 ハイレスポンス 軽量化 ダブルマスクランクシャフトプーリー(P.6) 高剛性・高精度クランクシャフト(P.6) 静粛性 静粛性

シリンダーヘッド

CYLINDER HEAD

エンジン全長とのバランスの中で、シリンダーのボア径を大きく とったショートストローク設計としたのは、効率の良い燃料室形状 を維持しながらバルブ径をできる限り大きくするためでした。

86mmのボア、バルブ挾角45度の構成により、コンパクトな燃焼室としながら、吸気バルブ径33.5mm、排気バルブ径29mmとし、さらにバルブリフト量を7.9mmとすることで、優れた吸排気効率を達成、全回転域での高出力・ハイレスポンスを実現しています。

また、縦型細径の吸気ポートを採用して、低中速域での吸入効率 を高め、トルクの向上を図っています。

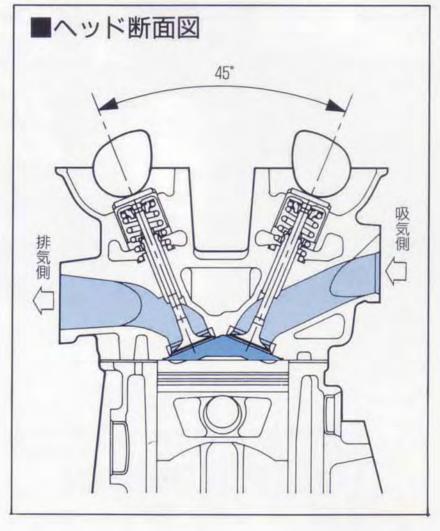
もちろん、燃焼室は高出力と低燃費を高次元で両立させる 4 バル

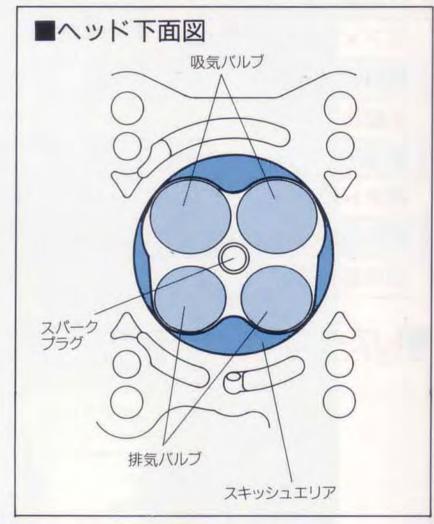
ブのペントルーフ形とし、スパークプラグを燃焼 室の中央に配置して燃焼時間の短縮と耐ノッキン グ性能の向上を図り、高圧縮比を実現しています。

■バルブ径とバルブリフト量

	吸気バルブ	排気バルブ
バルブ径(mm)	33.5	29.0
バルブリフト量(mm)	7.9	7.9







シリンダーヘッドガスケット

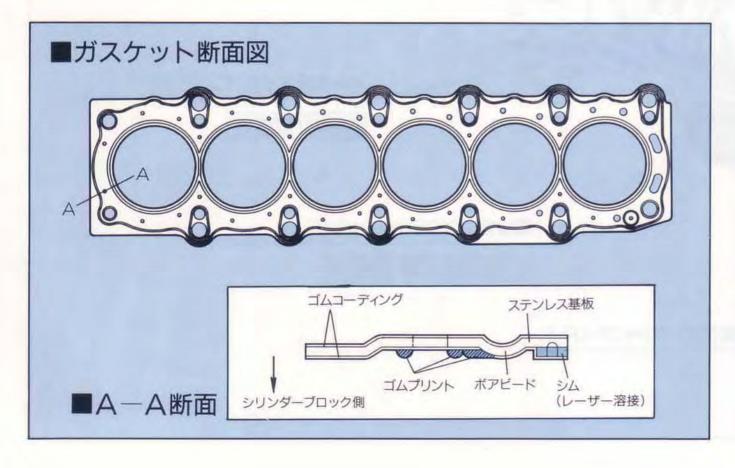
CYLINDER HEAD GASKET

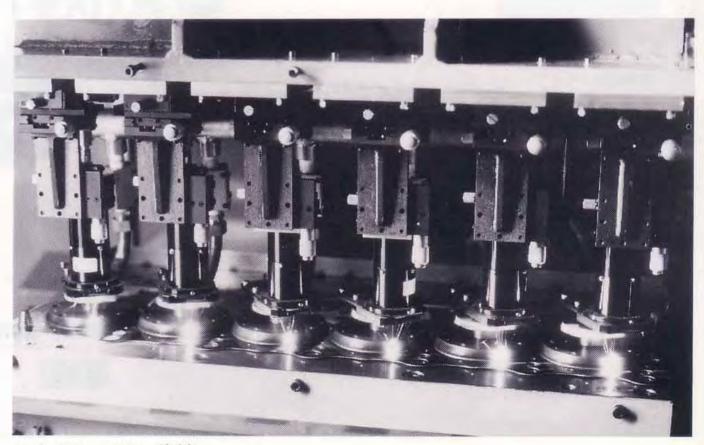
高出力と低燃費の実現には、耐ノッキング性能を高めつつ高圧縮 比を達成することが大きな鍵となっています。

コンパクトな燃焼室、優れた吸入効率の達成、ツインノックセンサーの採用、無鉛プレミアムガソリン仕様などにより、高圧縮比を実現していますが、同時に燃焼室まわりの熱負荷も上昇するため、シリンダーヘッドガスケットの信頼性を向上させることが必要です。

1 J Z - G E型エンジンには、耐久性に優れたメタルガスケットを新たに開発しました。

ステンレス基板にボアビードを成形し、ボアビードの内側にはステンレス製のシムをレーザー溶接、全面にゴムコーティングを施し、ボアビードの外側と水穴まわりにはゴムプリントを用いてシール性には万全を期しています。





シムのレーザー溶接

シリンダーブロック

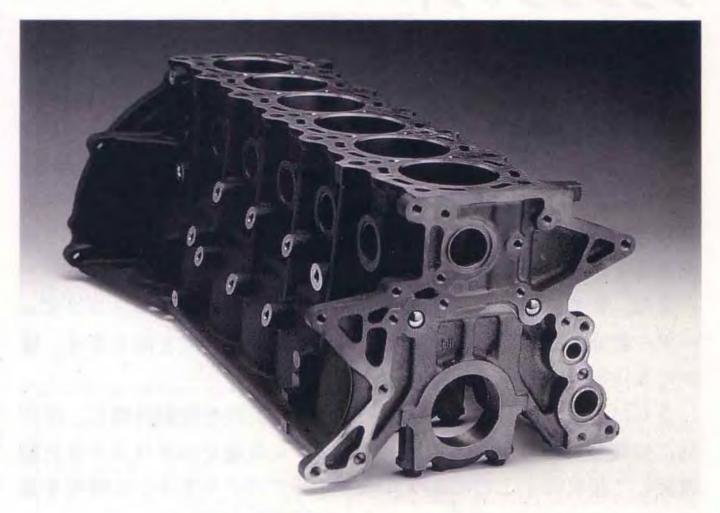
CYLINDER BLOCK

エンジンの最も大きな基本部品であるシリンダーブロックは、シリンダー内でのピストンの上下運動やクランクケース内でのクランクシャフトの回転運動を支えており、さらにドライブトレーンとの結合部分でもあることから、振動を抑える高い剛性を確保することが重要な設計課題のひとつです。

しかも、軽量・コンパクトにすることも必要であり、そのためCAE (Computer Aided Engineering) による徹底的な構造解析を行い、高剛性を確保しながらも贅肉を落とした軽量・コンパクトなシリンダーブロックとしました。

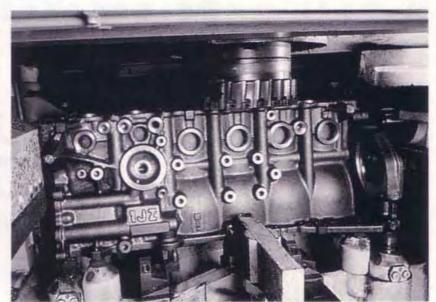
ブロック側面はオイル戻し通路とブローバイガス(P15参照)通路を縦に11本、潤滑油通路を横に2本走らせることにより、通路を利用した骨格構造を採用してブロック剛性を高めるとともに、ブロック後端のトランスミッション取付け面を朝顔形状としてトランスミッションとの曲げ振動を抑える構造とし、結合剛性を高めています。また、ショートストローク設計によりブロック全高を低くするとともに、86mmの大径ボアにもかかわらず塑性域締付けのヘッドボルトやメタルヘッドガスケットの採用により、ボア中心間距離を93mm(ボア間距離7mm)とするなどして全長を抑え、ブロック全体の軽量・コンパクト化を実現しています。

シール性向上のために、シリンダーブロックの上面を従来のエン ジン以上に平滑加工しているのも大きな特長です。





ブロック後端の朝顔形状



シリンダープロック上面の 高精度平滑加工

オイルパン

OIL PAN

オイルパンは、アッパー側をアルミ合金製、ロア側を鉄板製とした2層構造とし、オイルパンからの放射音低減を図っています。

アッパー側は、スティフナーを一体型とし軽量化を図るとともに、 シリンダーブロックとトランスミッションケースとの結合剛性をさ らに高め、曲げ振動を低減しています。



コネクティングロッド

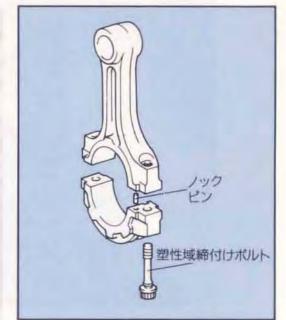
CONNECTING ROD

エンジンの部品の中でも最も激しく運動する部品であり、高回転 までスムーズに吹き上がるエンジンとするために、より高い強度と 軽量化が求められました。

このため、鍛造型の強度向上を図ることで従来よりも低い温度での温間鍛造を採用し、炭素鋼の強度に重要な役割を果たす炭素の酸化による四散を防ぎ、高強度を確保しながら軽量化を図りました。

さらに、コネクティングロッドキャップとの締結には、塑性域締付けを採用することで、締付け強度を向上させながらボルトサイズを小さくし、また、ナットを使用しない構造とするなど軽量化を図っています。





クランクシャフト

CRANKSHAFT

長いクランクシャフトを持つ直列 6 気筒エンジンにとって、クランクシャフトの捩りや曲げ剛性、加工精度は振動・騒音・フリクションに大きな影響を与えます。

このため、CAE (Computer Aided Engineering) を駆使して構造解析を行い、ピン径、ジャーナル径や12バランスウェイトの形状・大きさを最適にして優れた剛性を確保しています。

また、新型のCNC (Computerized Numerical Control=コンピューター数値制御) 研削盤を新たに開発して加工精度を向上させ、優れた真円度・真直度を達成しています。

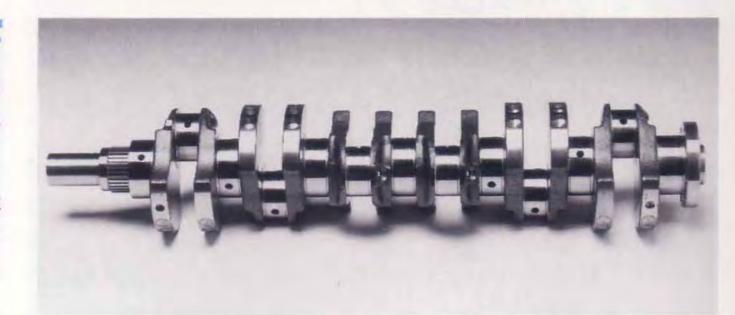
さらに、組付け工程でジャーナル径とピン径を自動計測し、厚さ別に分類した数種類のベアリングの中から最適なベアリングを自動選択して組付けることにより、ベアリングのクリアランス精度を高め、フリクションの低減と静粛性の両立を図っています。

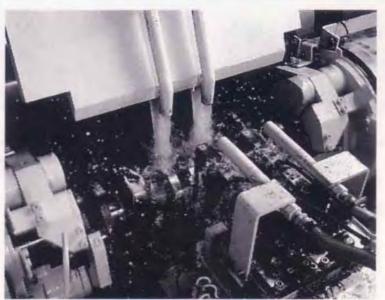


CRANKSHAFT PULLEY

クランクシャフトプーリーは、大型の円盤形トーショナルダンパーマスとプーリー部トーショナルダンパーマスを有するダブルマス構造としています。

特に円盤形トーショナルダンパーは、高回転域の振り振動抑制に 有効であり、振動・騒音の大幅低減に役立っています。





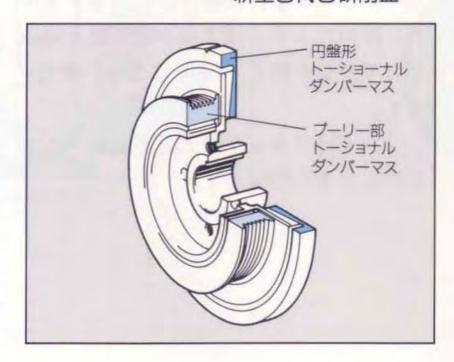
 ジャーナル
 ピン

 直径 (mm)
 62
 52

 真円度 (μm)
 3
 3

 真直度 (μm)
 3
 3

新型CNC研削盤



タイミングベルト

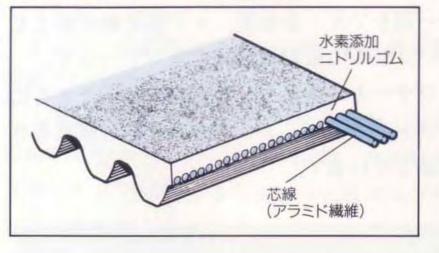
TIMING BELT

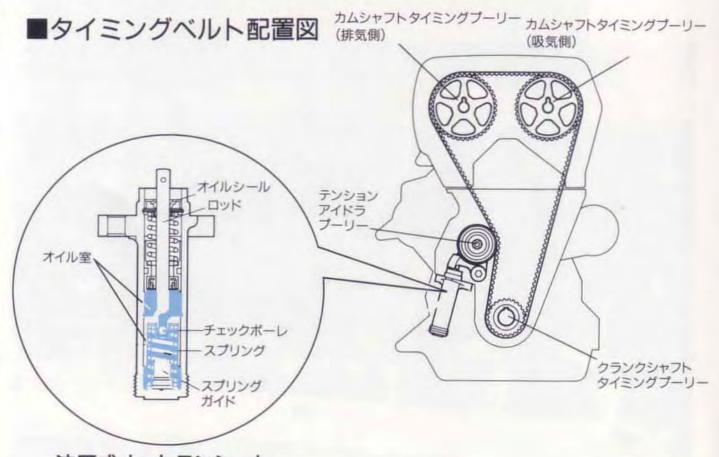
タイミングベルトは、クランクシャフトの回転に同期してカムシャフトを駆動するもので、ベルトの劣化や一定の張力維持が困難な状況では、エンジンの信頼性に大きな影響を及ぼします。

そこで、ベルトの材質には耐熱性に優れた水素添加ニトリルゴム をベースに、耐屈曲性に優れるアラミド繊維の芯線を採用し、ベル トの長寿命化を図りました。

また、油圧式オートテンショナーの採用により、あらゆる状況に おいても適正なベルト張力を維持することで、タイミングベルトの 劣化を防ぐとともに、騒音の低減を図っています。

■タイミングベルト断面図



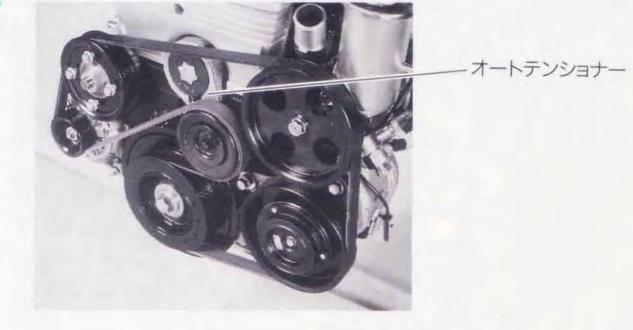


サーペンタインベルトドライブシステム

SERPENTINE BELT DRIVE SYSTEM

パワーステアリングポンプやエアコンコンプレッサーなどの全ての補機類を1本のVリブドベルトで駆動するサーペンタイン ベルトドライブ システム を採用し、エンジン全長の短縮と軽量化を図りました。

このVリブドベルトにも、ベルトの張力を適正に保つオートテンショナーを採用し、ベルトの長寿命化を図るとともに静粛性を向上させています。



アコースティックコントロールインダクションシステム

ACOUSTIC CONTROL INDUCTION SYSTEM (ACIS)

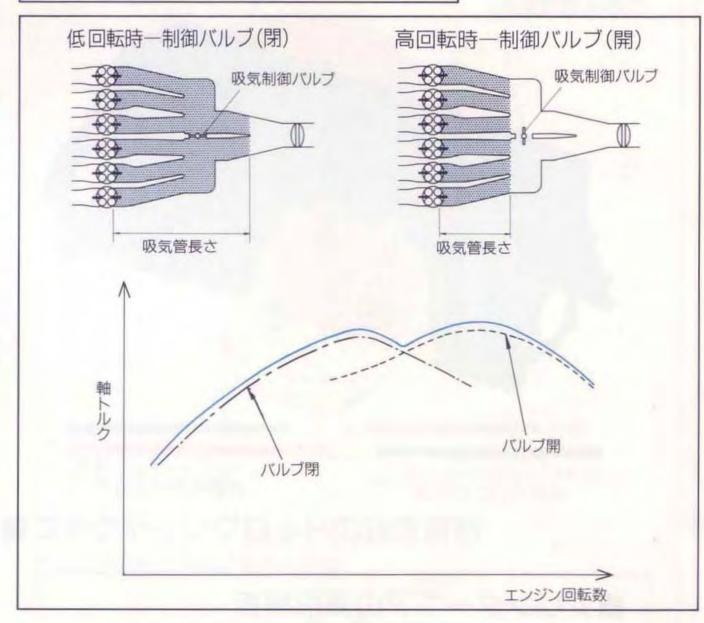
エンジン吸気管内の空気の流れには、ピストンの上下運動と吸気 バルブの開閉によって圧力の高い部分と低い部分が生じています。 この脈動の圧力波が伝播して吸気バルブが閉じる直前にバルブ上流 の圧力が高い状態にあると大量の空気が吸入でき、トルクアップが 図れます。この一種の過給効果を積極的に利用するために可変吸気 機構 (ACIS) を採用しています。

この過給効果は、低回転域では吸気管長が長い時に、高回転域では短い時に期待できるため、ACISによりエンジン回転数に応じて吸気制御バルブを開・閉することで実質的な吸気管の短・長を切替え、全回転域でのトルクアップを図っています。



吸気制御バルブ

アクチュエーター マニホールド サージタンク



トラクションコントロール

TRACTION CONTROL (TRC)

滑りやすい路面での発進時や加速走行時に、駆動輪のホイールス ピンにより車両の挙動が不安定になる場合があります。

TRCは、このような状況でも駆動輪のスリップを制御し車両の 安定性を確保する安全装備のひとつで、エンジンのトルク制御と駆 動輪のブレーキ制御をコンピューターで総合的に制御する方式を採 用しています。

このシステムの導入により、エンジンのスロットルボデーには、 アクセルに連動したメインスロットルバルブの他に、サブスロット ルバルブを設け、TRCコンピューターからの制御信号によりサブ スロットルバルブの開閉を制御し、一時的にトルクを調整するシス テムを採用しています。



O V Consuter Aided Engine



ここでは、1JZ-GE型および1JZ-GTE型エンジ ン開発における構造解析の一部を紹介します。

せるとともに、軽量化を図ることも可能です。

設計した部品をコンピューターシミュレートすることで、

目に見えない現象を把握することが可能です。この設計とシ

ミュレーションの繰返しにより、部品の強度・剛性を向上さ

■クランクシャフトの曲げ剛性解析

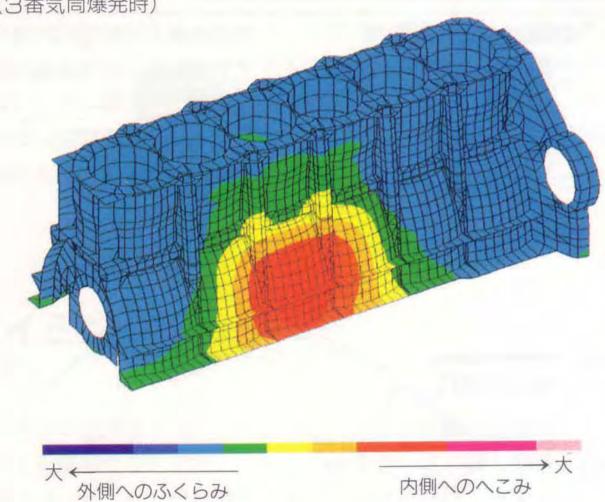
爆発力が加わった時の変形を誇張して表現。

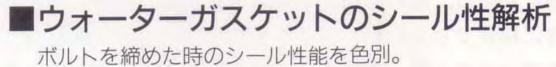


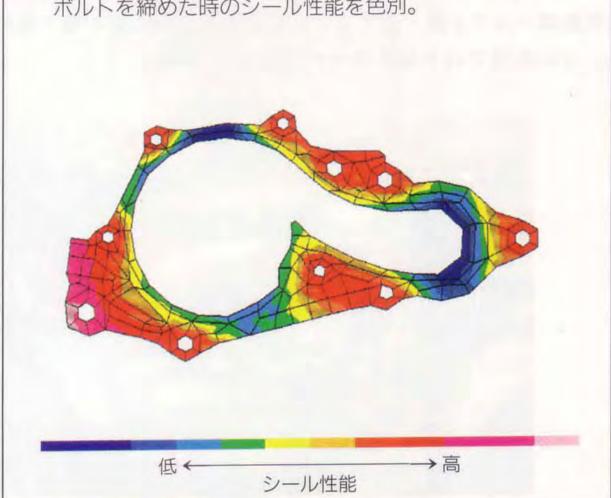
■シリンダーブロックの剛性解析

燃焼室で爆発した時のブロックの変形を色別。

(3番気筒爆発時)







■シリンダーボアの変形解析

シリンダーヘッドを組み付けた時の変形を誇張して表現。



■ピストンの温度分布解析

エンジン回転中の温度分布を色別。

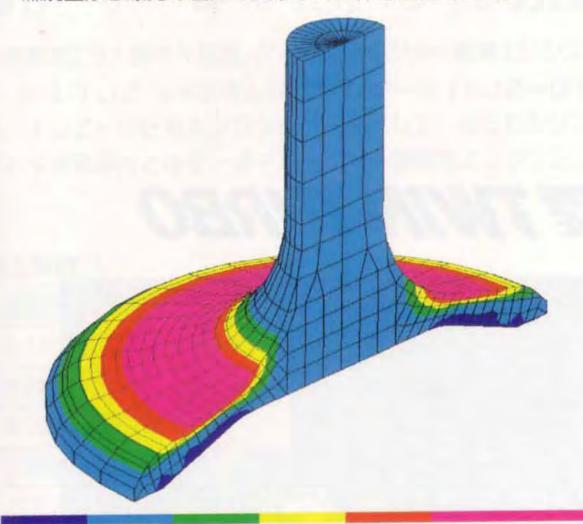


→高

eering) (こよる 構造所作の CS

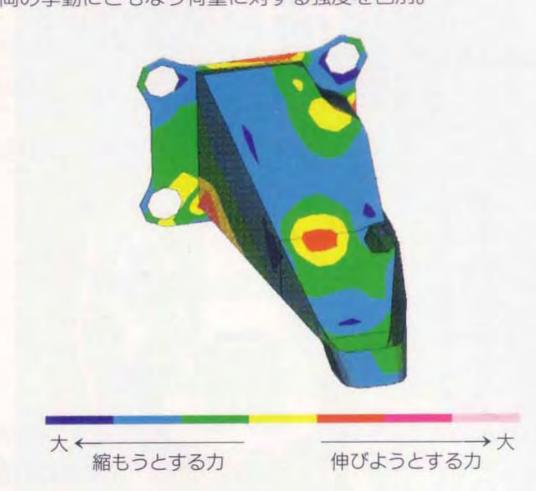
■バルブ強度解析

燃焼室から爆発の圧力を受けた時の伸縮強度を色別。

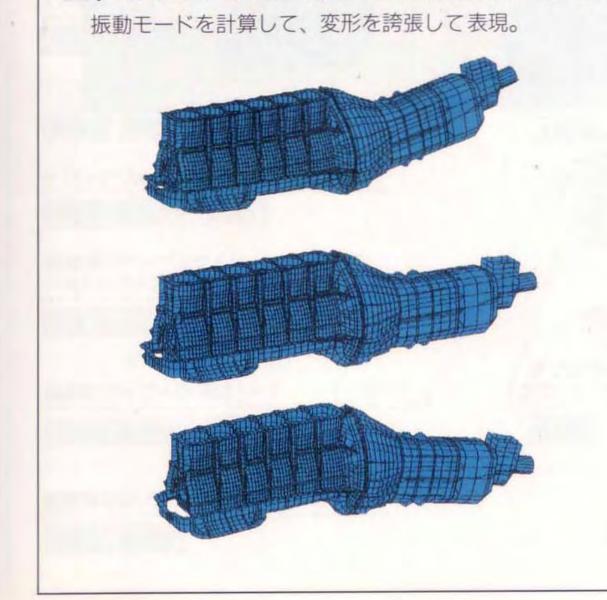


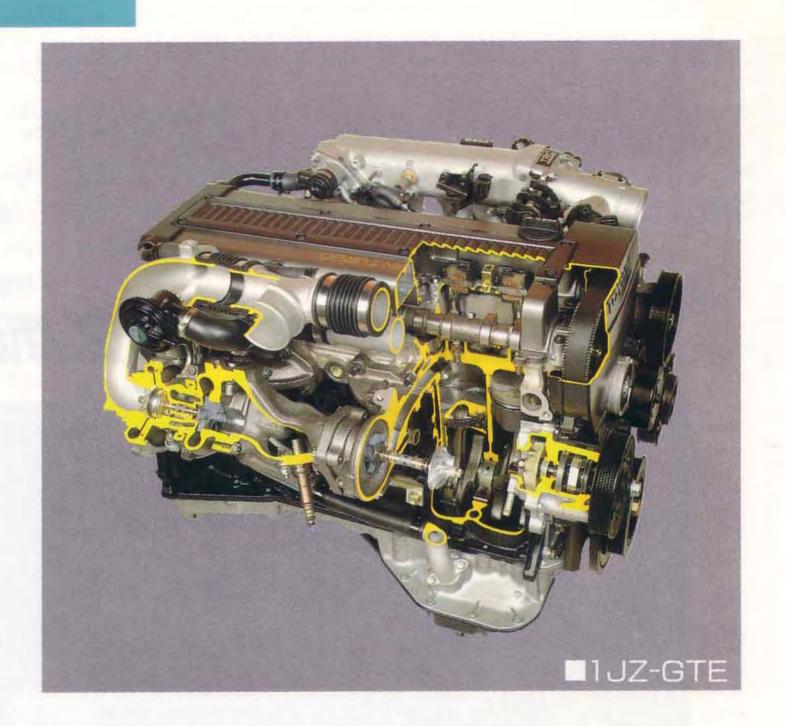
大・縮もうとする力 伸びようとする力 ■アルミエンジンブラケットの強度解析

車両の挙動にともなう荷重に対する強度を色別。



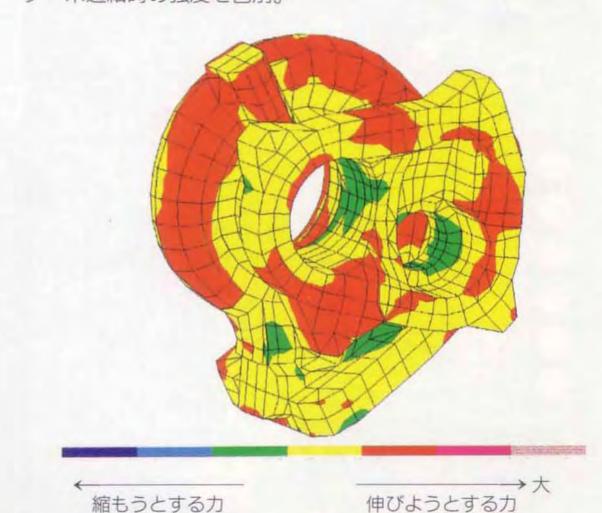
■トランスミッションとの結合剛性解析





■ターボチャージャーハウジングの強度解析

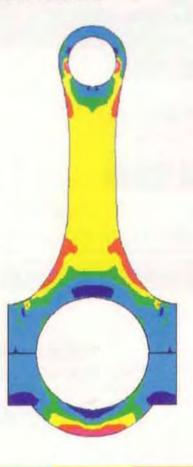
ターボ過給時の強度を色別。



伸びようとする力

■コネクティングロッドの強度解析

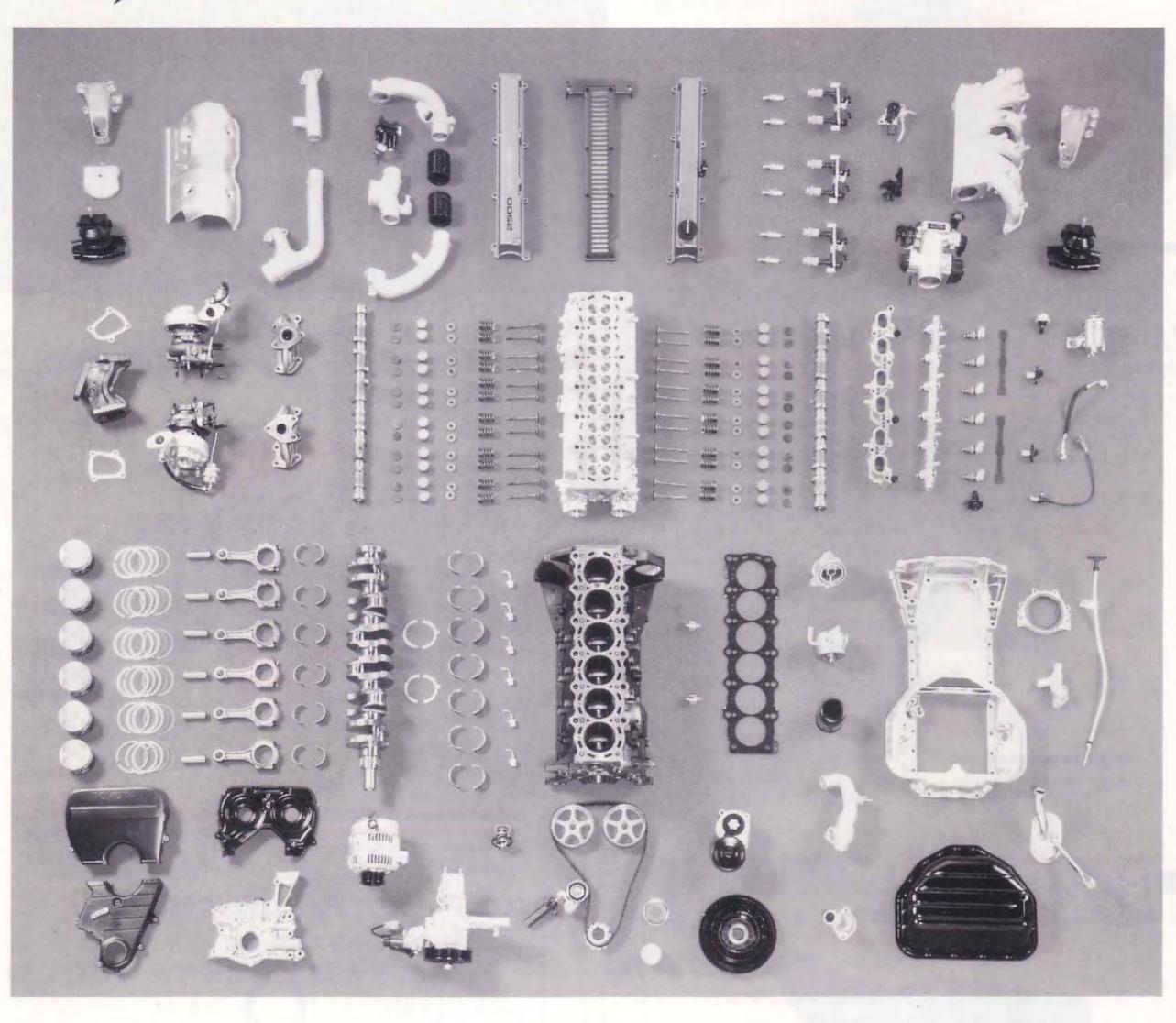
エンジン回転中の伸縮強度を色別。



縮もうとする力

伸びようとする力

LASRE Q- I 1JZ ZAVALVE TWIN TURBO



Toymods Concept

●レーザー α-II 1JZ ツインカム24 ツインターボ

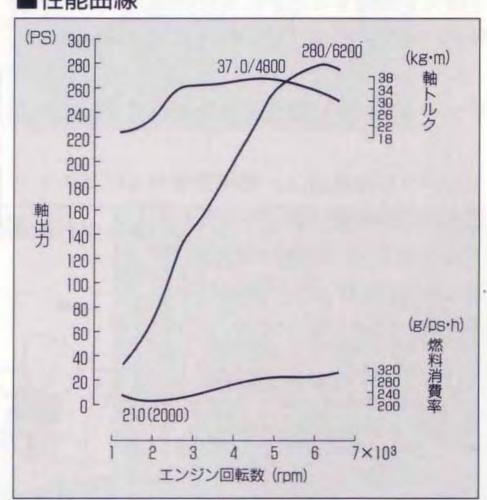
新開発2.5 ℓ 直列 6 気筒 ターボチャージャー装着エンジン レーザー α-II | JZ ツインカム24 ツインターボ (| JZ-GTE型) は、| JZ-GE型エンジンをベースとして、さらにシリンダーへッドや排気系などをターボチャージャー装着用エンジンとして専用

設計し、その特性を最大限に活かすことにより、3 ℓ クラスのターボエンジンをも凌駕する出力性能やハイレスポンスの達成を主眼としています。

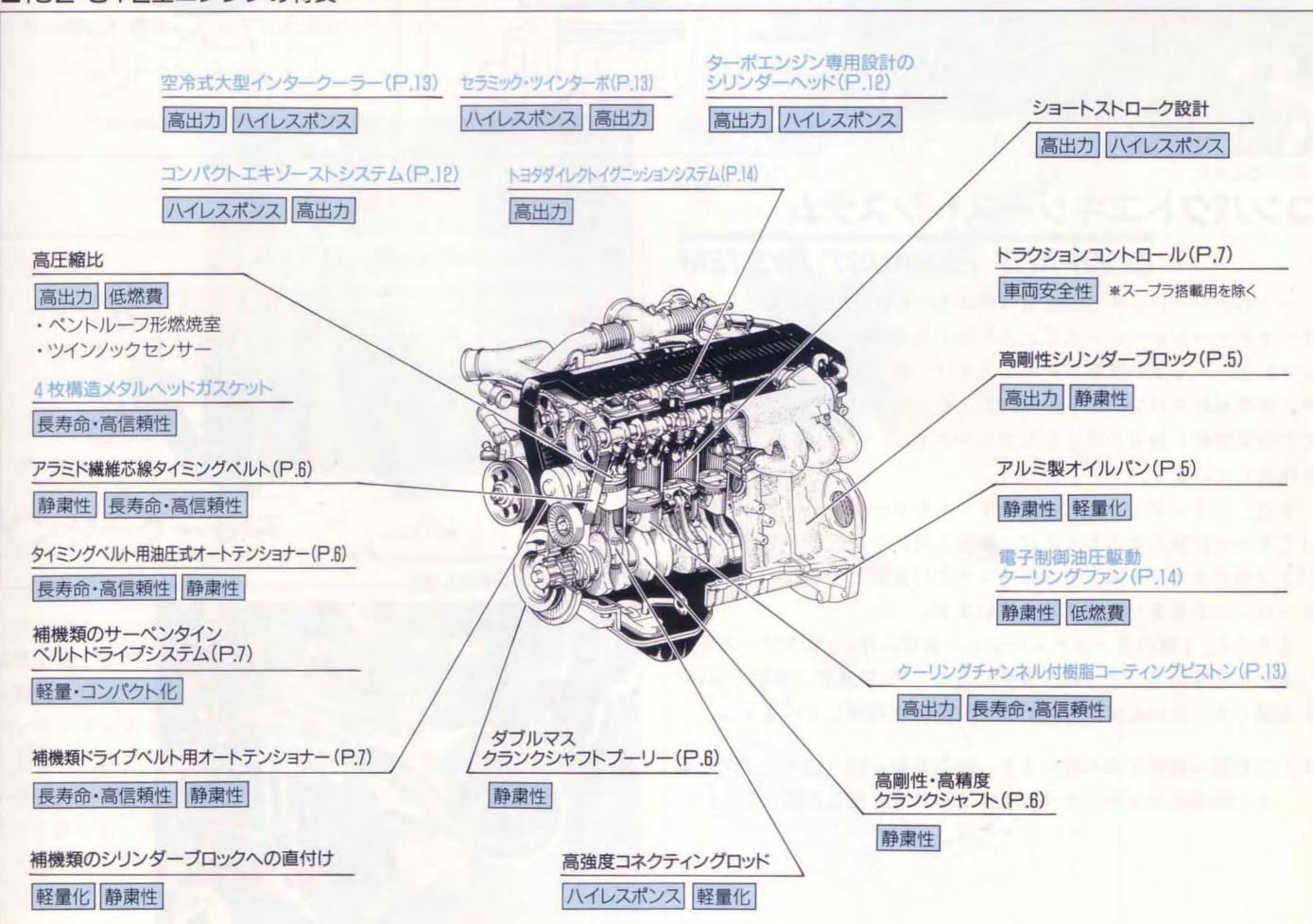
■主要諸元

2,491
直列 6 気筒・縦置き
ペントルーフ形
吸気 2・排気 2
DOHC・ベルト駆動
86.0×71.5
EFI
8.5
280/6,200 (ネット)
37.0/4,800 (ネット)
210 (2,000)
無鉛プレミアムガソリン

■性能曲線



■IJZ-GTE型エンジンの特長



シリンダーヘッド

CYLINDER HEAD

1 J Z - G T E 型エンジンのシリンダーヘッドは、ターボチャジャー装着エンジンとしての特性を充分発揮できるよう専用設計としました。

ターボチャージャーのレスポンスを上げるためには、排気エネルギーを有効に利用することが必要です。そこで排気バルブにおける排気エネルギーの絞り損失を低減するために大径の排気バルブを採用し、排気バルブ/吸気バルブの面積比を0.88と非常に高い値としました。

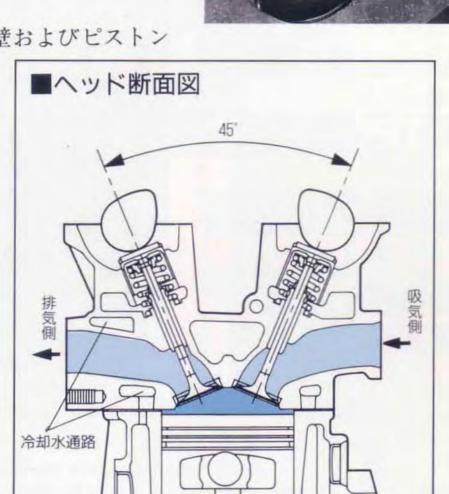
また、排気ポートもツインターボの特性を活かす形状としています (後述)。

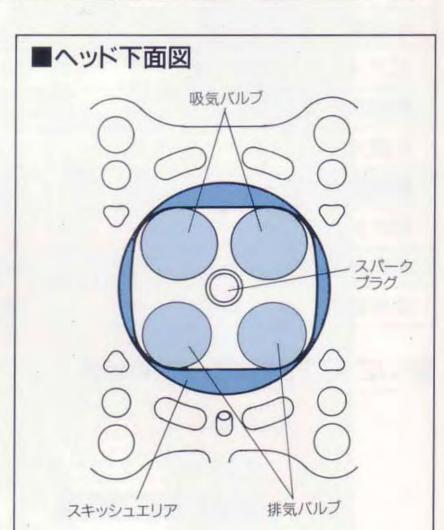
コンパクトなペントルーフ形燃焼室は、燃焼室壁およびピストン

項部を滑らかな形状として冷却性能、耐ノッキング性を高め、ツインノックセンサーの採用や大型インタークーラーの冷却効果などにより8.5の高圧縮比を実現しています。

■バルブ径とバルブリフト量

	1JZ-GTE	IJZ-GE
吸気バルブ径(mm)	32.0	33.5
排気バルブ径(mm)	30.0	29.0
排気バルブ/吸気バルブ 面積比	0.88	0.75





コンパクトエキゾーストシステム

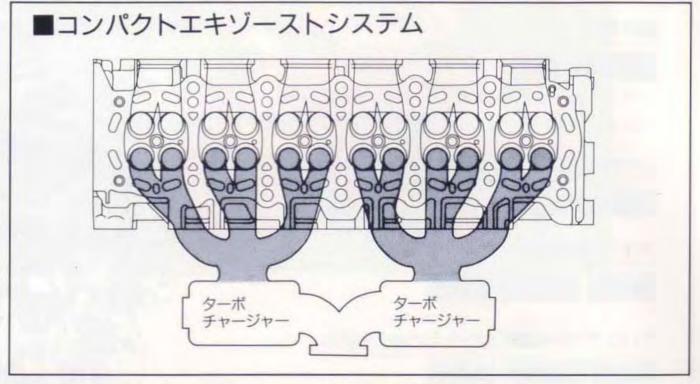
COMPACT EXHAUST SYSTEM

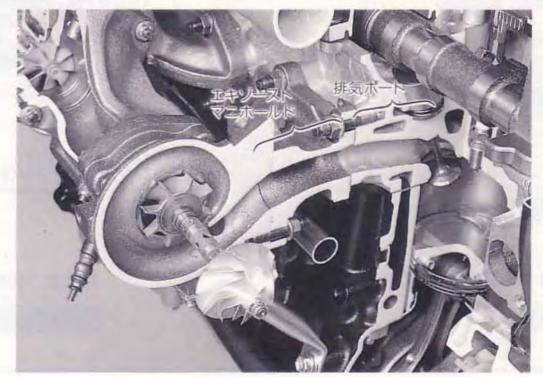
ターボチャージャーへの排気エネルギーの伝達効率を向上させ、 ターボチャージャーのレスポンスを向上させる方策のひとつとして、 シリンダーヘッドの排気ポートとエキゾーストマニホールドを合わ せた排気通路をコンパクトに設計し、ターボチャージャーに至るま での排気容積を極力小さくしたコンパクト エキゾースト システム を採用しています。

また、シリンダーヘッドの排気ポートをターボチャージャーに向けて寄せた形状とするとともに、前後3気筒の排気ポート形状および2分割のエキゾーストマニホールドを対称形とすることで2個のタービンの効果をバランスさせています。

もちろん、2個のターボチャージャー装着に伴い、エキゾーストマニホールドを前述のように2分割したことで、気筒間の排気干渉(*)を低減でき、全回転域での出力向上に威力を発揮しています。

*) 気筒間に排気干渉が起こると、排気脈動が打ち消され、タービンへ排気エネルギーをうまく伝えられず、出力が低下する。





I Oymods

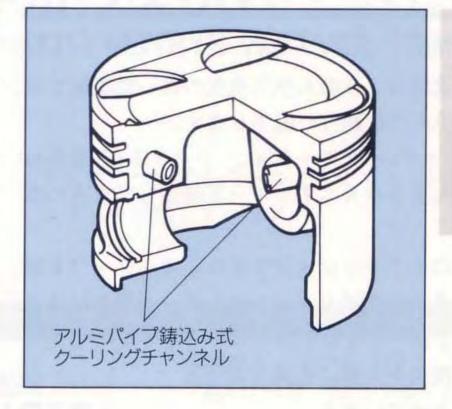
ピストン

PISTON

大きな燃焼エネルギーや高圧縮比の実現も、高温にさらされるピ ストンの冷却を高レベルで確実なものにしなければなりません。

1 J Z - G T E 型エンジンでは、高温強度の高いアルミ合金製ピ ストンの内側上部にアルミパイプを通してオイルで冷却するパイプ 鋳込み式クーリングチャンネルを採用し、ピストン温度の上昇を防 ぎ信頼性を確保しています。

また、ピストンスカート部に樹脂コーティングを施し、長寿命化 を図りました。





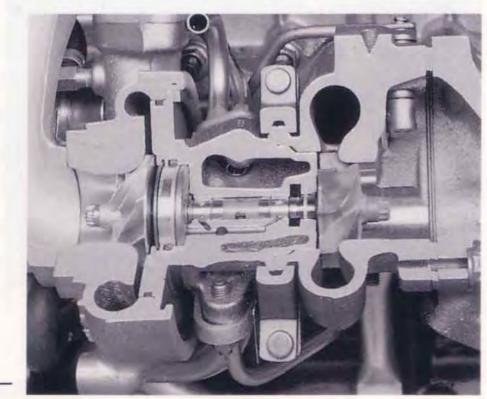
セラミック・ツインターボ

CERAMIC · TWIN TURBO

1 J Z - G T E型エンジンは、高性能ツインターボチャージャー を採用し、出力性能の向上を図っています。

ターボチャージャーを2個装着するツインターボ方式により、タ ーボチャージャーの軽量・小型化を図るとともに、セラミック製タ ービンホイールを採用することで、さらに軽量化を図りました。

これにより、タービンホイールの回転上昇レスポンスが向上し、 排気エネルギーの小さい低回転域から有効な過給効果を得られ、ア クセルを踏み込んでから過給圧が上がるまでのタイムラグを感じさ せない優れた加速レスポンスを実現しています。



ターボチャージャ・

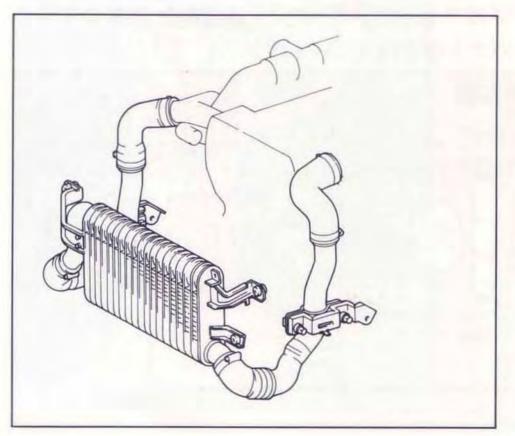
インタークーラー

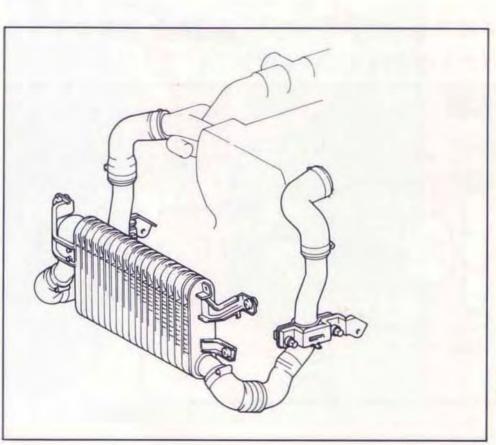
セラミック製タービンホイール



ターボチャージャーで過給される吸入空気は、圧縮されるために 温度が高くなり、そのままシリンダーに過給しても空気密度の上昇 は制限されます。また、高温の空気がシリンダーに吸入されれば、 ノッキングが発生しやすく、充分な出力向上が得られません。

1 J Z - G T E型エンジンは、冷却性能に優れた大型の空冷式イ ンタークーラーを採用するとともに、大口径のインタークーラーパ イプを採用し、ターボ効果を最大限に引き出しています。





トヨタダイレクトイグニッションシステム

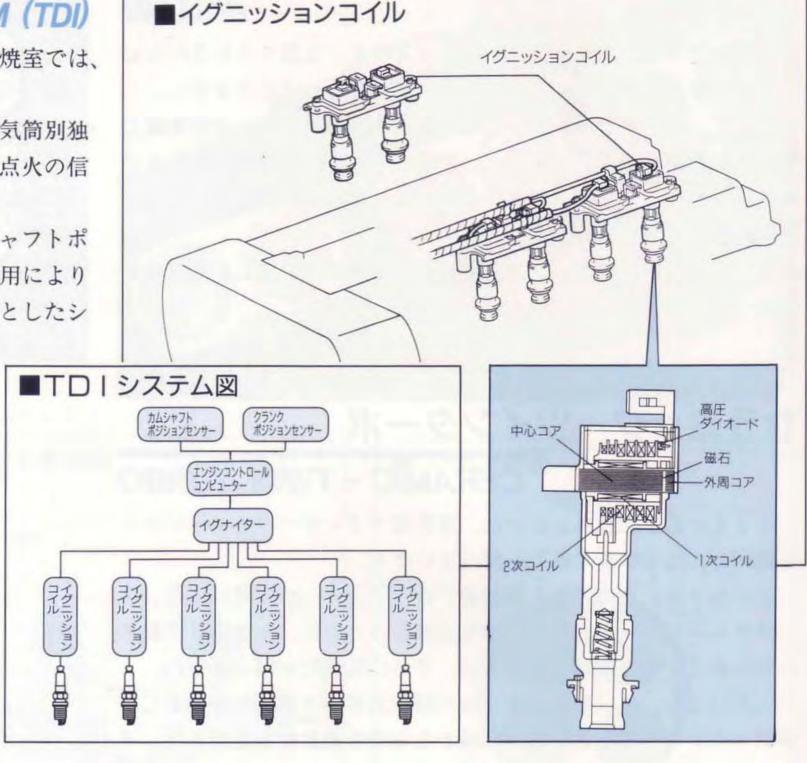
TOYOTA DIRECT IGNITION SYSTEM (TDI)

ターボチャージャーの過給により吸入空気密度の高い燃焼室では、 火花がとびにくくなり、点火の信頼性が低下します。

そこで、トヨタ ダイレクト イグニッション システム(気筒別独立点火装置)を採用し、大きな点火エネルギーを確保して点火の信頼性を高めました。

これは、各気筒毎独立のイグニッションコイルとカムシャフトポジションセンサーおよびクランクポジションセンサーの採用によりディストリビューターおよびハイテンションコードを不要としたシステムで、高電圧部分の損失を大幅に低減するとと

もに点火時期精度を向上させています。



クーリングファン

COOLING FAN

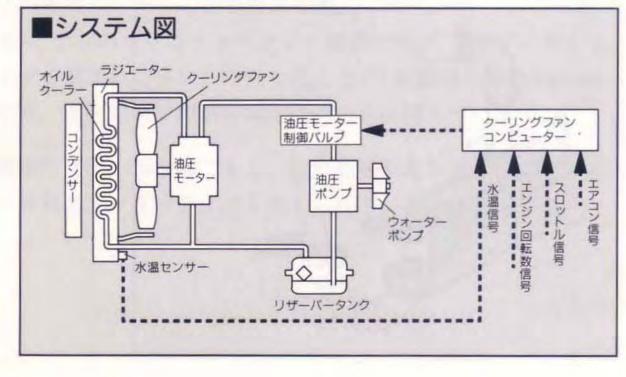
高出力エンジンにとってエンジンの冷却性能は、重要な設計課題 のひとつです。

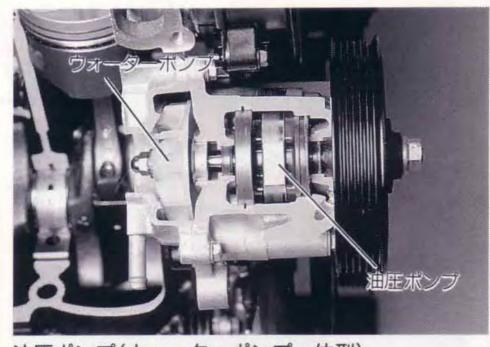
1 J Z - G T E 型エンジンには、電子制御油圧駆動クーリングファンを採用しています。

これは、油圧ポンプによって圧送されたオイルにより、エンジン冷却ファンを駆動するもので、油圧によって大風量を得られるだけでなく、冷却ファンの回転数をコンピューターで無段階に制御することができるため、常に最適な風量を確保できるとともにファン騒音の低減にも役立っています。

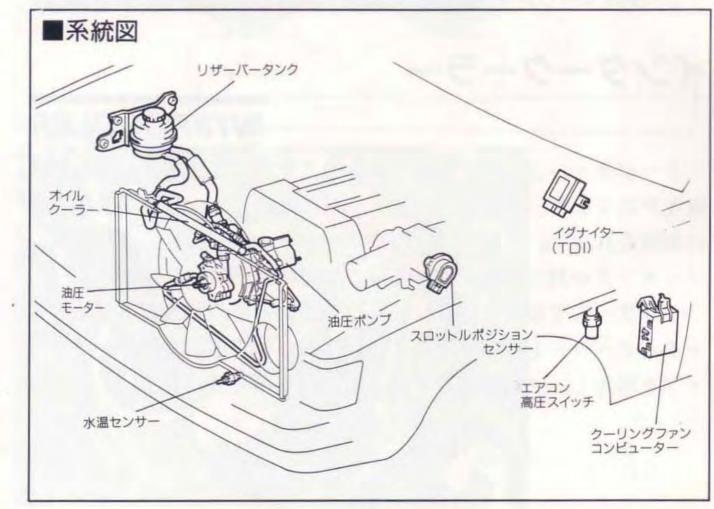
冷却ファンのコンピューターは、冷却水温信号、エンジン回転数 信号、スロットル信号、エアコン信号を検出し、油圧モーターに流 れる油量をソレノイドバルブで調節して冷却ファンの回転数を制御 します。

なお、油圧ポンプはウォーターポンプと同軸駆動一体型とすることで、軽量・コンパクト化を図っています。





油圧ポンプ(ウォーターポンプー体型)



一人と地球にやさしい車づくり一

エミッションコントロールシステム EMISSION CONTROL SYSTEM

トヨタでは、社会的要請であるエミッションコントロール (排出ガス浄化)については最重要課題として積極的に取り組 んでおり、新開発エンジン1 J Z - G E 型および1 J Z - G TE型についても以下のようなエミッションコントロールシステムを採用しています。

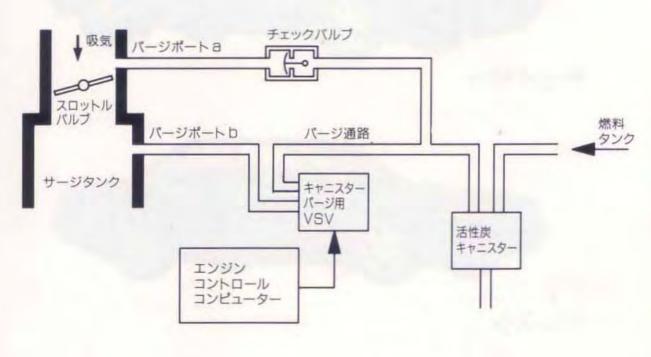
	効 果	主要構成部品
三元触媒装置	CO、HC、NOx低減	・触媒ケース(モノリス、1.7ℓ) ・触媒(白金、ロジウム、パラジウム系)
空 燃 比 補 償 装 置 [三元触媒の最も浄化性] 能が良い空燃比に制御]	CO、HC、NOx低減	・□2センサー ・エンジンコントロールコンピューター
減速時制御装置(減速時の燃料カット)	CO、HC低減	・スロットルポジションセンサー・エンジンコントロールコンピューター
燃料蒸発ガス抑止装置	HC低減	・活性炭キャニスター ・VSV ・エンジンコントロールコンピューター
ブローバイガス還元装置	HC低減	・PCV用オイルセパレーター ・PCVバルブ
触媒過熱警報装置	CO、HC、NOx低減	・排気温センサー・エンジンコントロールコンピューター・排気温警告ランプ

■燃料蒸発ガス抑止装置

燃料タンクの燃料(HC)も常温で絶えず蒸発しており、これをそのまま大気中に放出させないシステムが必要です。

そこで燃料タンクから活性炭キャニスターへの通路を設け、 蒸発ガスを一時的に貯蔵し大気への放出を防止するシステム が燃料蒸発ガス抑止装置です。

このシステムは、エンジンコントロールコンピューターが エンジンの状態に応じて活性炭キャニスターパージ用VSV (負圧切替え弁)を制御し、貯蔵した蒸発ガスをエンジンに吸 入し燃焼させるシステムです。

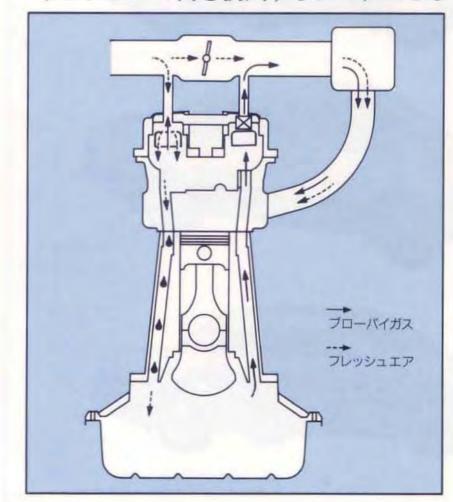


■ブローバイガス還元装置

エンジンの圧縮行程と爆発行程において、ピストンリングの隙間よりクランクケースへ漏れるガスをブローバイガスと称しますが、その成分は75~90%が圧縮行程で漏れる吸入混合気であり、未燃ガス(HC)を多量に含んでいます。

このブローバイガスを再び吸気系へ戻し、大気中への放出 を防止する装置がブローバイガス還元装置です。

シリンダーブロックとシリンダーヘッドにブローバイガス を通すための専用通路を設け、シリンダーヘッドに設けたP CV(ポジティブ クランクケース ベンチレーション)バルブ が吸気マニホールドで発生した負圧により開き、強制的にク ランクケース内を換気するシステムとしています。







LASRE Q-I IJZ AVALLE TWIN TURBO

(1JZ-GTE型)











クレスタ



安全はトヨタの願いーシートベルを締めましらりからのである。

TOYOTA