Японское Агентство Международного Сотрудничества (JICA)

Государственная Акционерная Компания «Узбекэнерго»

ИЗУЧЕНИЕ ДЕТАЛЬНОГО ПРОЕКТИРОВАНИЯ по Проекту

Модернизации Ташкентской Тепловой Электростанции

В

РЕСПУБЛИКЕ УЗБЕКИСТАН

Заключительный Отчет (приложение)

Январь, 2004

Токио Электрик Пауэр Сервисиз Ко., Лтд.

MPN

CR(1)

04-025(2/2)

ИЗУЧЕНИЕ ДЕТАЛЬНОГО ПРОЕКТИРОВАНИЯ ПО ПРОЕКТУ МОДЕРНИЗАЦИИ ТАШКЕНТСКОЙ ТЭС В РЕСПУБЛИКЕ УЗБЕКИСТАН

ЗАКЛЮЧИТЕЛЬНЫЙ ОТЧЕТ (ПРИЛОЖЕНИЕ)

ОГЛАВЛЕНИЕ

1. ОСНОВНЫЕ ОТЧЕТЫ ПО ИЗУЧЕНИЮ ПРОЕКТИРОВАНИЯ

- 1.1 Сравнительный анализ типов расположения валов в новом энергоблоке ПГУ 370 МВт
- 1.2 Основные технические спецификации и данные для подготовки тендерных документов по строительству энергоблока ПГУ 370 МВт
- 1.3 Результаты изучения способа охлаждения генератора энергоблока ПГУ 370 МВт
- 1.4 Перечень точек подключения для инженерных сетей и коммуникаций энергоблока ПГУ 370 МВт
- 1.5 Выбор оптимальной конфигурации парового цикла
- 1.6 Объем работ и услуг
- 1.7 Сравнение и способ оценки тендерных предложений
- 1.8 Определение ставки заранее оцененных убытков по результатам гарантийных характеристик работы и позднего завершения
- 1.9 Вопросник по проектным условиям для новой Системы горячего водоснабжения

2. ДОКУМЕНТЫ ПО ПРЕДКВАЛИФИКАЦИИ

- 3. ИССЛЕДОВАНИЕ ТРАНСПОРТНЫХ ПУТЕЙ ДЛЯ ПЕРЕВОЗКИ ОБОРУДОВАНИЯ НОВОГО ЭНЕРГОБЛОКА ПГУ
- 4. МЕХАНИЗМ ЧИСТОГО РАЗВИТИЯ ПРОЕКТНАЯ ДОКУМЕНТАЦИЯ (МЧР-ПД)
- 5. ОТЧЕТ ОБ ИЗУЧЕНИИ ФОНОВЫХ УСЛОВИЙ

1. ОСНОВНЫЕ ОТЧЕТЫ ПО ИЗУЧЕНИЮ ПРОЕКТИРОВАНИЯ

Японское Агентство Международного Сотрудничества (JICA) Государственная Акционерная Компания "Узбекэнерго"

Сравнительный анализ типов компоновки валов для энергоблока комбинированного цикла (ПГУ) 370Мвт

Документ № ТМР-0008

Октябрь 2002г.

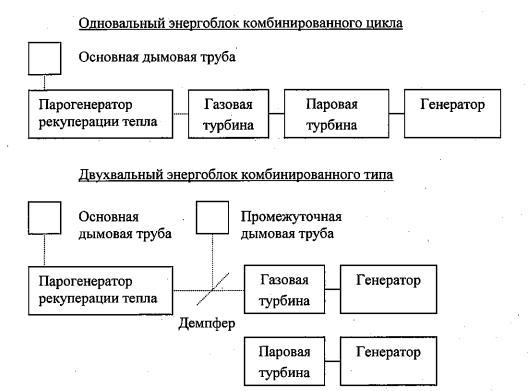
Токио Электрик Пауэр Сервисиз Компани Лтд.

Оглавление

аботоспособность	. 3
пыт использования обоих типов компоновки валов	4
ыработка тепла	
кплуатационные возможности (расчет вероятности)	. 4
гхническое обслуживание	
ребования к территории монтажа	
тоимость строительства	. 5
тоимость выработки электроэнергии	. 5
тключение	. 6

Сравнительный анализ типа компоновки валов энергоблока ПГУ

Данный документ представляет собой сравнительный анализ типа компоновки валов энергоблока комбинированного цикла (ПГУ), который состоит из одной (1) и той же модели газовой турбины. В основном, существует два (2) типа компоновки валов. Первый тип называется одновальной установкой, где газовая турбина, паровая турбина и генератор соединены одним и тем же валом. Другой тип называется двухвальной установкой, где вал газовой турбины/генератора и паровой турбины/генератора устанавливаются раздельно. На нижеследующих схемах приводятся оба типа компоновки вала:



Как показано выше, в случае двухвальной установки дополнительно необходимы генератор и промежуточная дымовая труба с демпфером.

Сравнительное изучение выполнено с точки зрения функциональности, теплового КПД, эксплуатационной возможности, ремонтопригодности (техобслуживания), требований к участку монтажа и стоимости строительства.

1. Функциональность

В случае одновальной компоновки, энергоблок не может эксплуатироваться, если все компоненты газотурбины, парогенератора рекуперации тепла (ПГРТ) и генератора не будут в рабочем состоянии.

С другой стороны, в случае двухвальной компоновки, если даже любой из элементов ПГРТ, паровой турбины и генератора паровой турбины находится в не рабочем состоянии по любой причине, газовая турбина/генератор может работать в режиме простого цикла при условии, что выхлопные газы от газовой турбины будут выпускаться в атмосферу через промежуточную дымовую трубу.

Таким образом, эксплуатационные возможности энергоблока комбинированного цикла (ПГУ) двухвальной компоновки выше, чем у одновальной компоновки. ПГУ может эксплуатироваться только путем регулирования подачи топлива в газовую турбину, так что нет никакой разницы в эксплуатации этих двух типов электростанций. Это является причиной, почему двухвальные ПГУ обычно используются в развивающихся странах в режиме непрерывной полной нагрузки.

Кроме того, в случае двухвальной ПГУ строительство может проходить в два этапа. Преимущество заключается в том, что газовая турбина/генератор будут введены в эксплуатацию на первом этапе, так

как срок завершения строительства более короткий, и оборудование парового цикла (оборудование цикла дополнительной выработки электроэнергии с использованием отводимого тепла) будет построено на более поздней стадии, чтобы удовлетворить возрастающие потребности в электроэнергии.

В случае одновальной ПГУ, потребуется вспомогательный пар для охлаждения, изоляции и перераспределения, потому что паровая турбина должна набрать скорость с запуском газовой турбины. Для этой цели, будет необходим вспомогательный котел, если пар не поступает из внешних источников. Пока нет необходимости в таком паре для запуска двухвальной ПГУ, так как паровая турбина будет запущена после того, как будет поступать необходимый пар от ПГРТ. Однако, время запуска до выхода на полную нагрузку двухвальной ПГУ будет дольше из-за последовательного запуска газовой турбины и паровой турбины.

2. Опыт использования обоих типов компоновки валов

Как показано в прилагаемых Таблицах №1 и №2, имеется достаточный опыт применения обоих типов вальной компоновки ПГУ. Можно считать, что без каких-либо трудностей технически осуществимы оба типа вальной установки.

3. Выработка тепла

Одновальная ПГУ оборудована одним (1) генератором большого размера, в то время как на двухвальной ПГУ используются два (2) генератора небольшого размера. Поэтому, тепловая эффективность одновальной ПГУ теоретически выше по сравнению с эффективностью генераторов энергоблоков обоих типов. Однако, разница при этом не значительна.

4. Эксплуатационные возможности (расчет вероятности)

Эксплуатационные возможности обеих ПГУ рассчитаны при условии, что надежность компонентов будет такой, как указано ниже:

Газовая турбина:	$A_1 = 97,5 \%$
ПГРТ	$A_2 = 99,0 \%$
Паровая турбина	$A_3 = 98,5 \%$
Генератор газовой турбины и трансформатор	$A_4 = 99,7 \%$
Генератор паровой турбины и трансформатор	$A_5 = 99.7 \%$

Для данного сравнения не рассматривалось влияние фактора техобслуживания на эксплуатационные возможности, так как не предусматривалось наличие значительного различия между эксплуатационными возможностями ПГУ обоих типов.

Нижеследующие теоретические расчеты показывают эксплуатационные возможности на временной (почасовой) основе одновальной ПГУ (OAH_s), и двухвальной ПГУ (OAH_m).

$$OAH_{S} = A_{1} \times A_{2} \times A_{3} \times A_{4} = 0,975 \times 0,990 \times 0,985 \times 0,997 = 0,948 = 94,8\%$$

$$OAH_{M} = A_{1} \times A_{2} \times A_{3} \times A_{4} \times A_{5} + A_{1} \times A_{4} (1 - A_{2} \times A_{3} \times A_{5}) = 0,975 \times 0,990 \times 0,985 \times 0,997 \times 0,997 + 0,975 \times 0,997 (1 - 0,990 \times 0,985 \times 0,997) = 0,945 + 0,027 - 0,972 = 97,2 \%$$

Цифра 94,5% в расчетах эксплуатационных возможностей двухвальной ПГУ (97,2%) показывает возможности, когда ПГУ эксплуатируется в комбинированном цикле. В то время как цифра 2,7% является эксплуатационной возможностью (вероятностью), когда в эксплуатации находится только газовая турбина/генератор.

Поскольку рассматриваются эксплуатационные возможности на временной (почасовой) основе, возможности двухвальной ПГУ выше, чем в случае с одновальной ПГУ на 2,4% (= 97,2% - 94,8%).

Точно так же, могут быть теоретически рассчитаны эксплуатационные возможности ПГУ обоих типов на основе электроэнергии:

Одновальная ПГУ - 94,8% Двухвальная ПГУ - 96,3%.

Предполагается, что соотношение мощности газовой турбины составляет две трети (2/3) от общей мошности ПГУ.

В результате, эксплуатационные возможности двухвальной ПГУ на основе электроэнергии выше, чем одновальной ПГУ на 1,5% (=96,3% - 94,8%).

5. Техническое обслуживание

По сравнению с одновальной ПГУ, двухвальная ПГУ оборудована дополнительными компонентами типа промежуточной дымовой трубы, глушитель промежуточной дымовой трубы, демпфера выходного газа, генератора, повышающего трансформатора, системы смазки и контрольного масла. Поэтому, легко предположить, что для технического обслуживания двухвальной ПГУ потребуется больше человеко-часов и потребует больше финансовых затрат.

6. Требования к территории монтажа

Требования к территории монтажа для установки одного (1) блока одновальной ПГУ составляет 69000 м² (60 м × 115 м), как показано на прилагаемой схеме №1 «Типичная схема-план ПГУ одновального типа». В то время как для одного (1) блока двухвальной ПГУ требуется 86250 м² (75 м × 115 м) с необходимым увеличением территории на 25%, как показано на прилагаемой схеме №2 «Типичная схема-план ПГУ двухвального типа». Однако, один (1) блок двухвальной ПГУ может быть установлен на выделенном участке без каких-либо осложнений.

7. Стоимость строительства

Двухвальная ПГУ состоит из большего количества компонентов, как указывалось в выше приведенных пунктах. Поэтому, стоимость строительства увеличится по сравнению с одновальной ПГУ. Прилагаемая таблица №3 показывает сравнение ориентировочной стоимости строительства ПГУ двухвального и одновального типов. Как показано в таблице, стоимость первого типа выше приблизительно на 4%, чем второго. Детальное сравнение стоимости будет произведено в ходе исследований.

8. Стоимость выработки электроэнергии

Стоимость выработки электроэнергии одновальной ПГУ оценивается в 2,13 цента США, как указано в Таблице №13-2 в Отчете стадии разработки ТЭО. В то же время стоимость двухвальной ПГУ может быть рассчитана следующим образом:

(1) Стоимость топлива

Стоимость топлива увеличивается на 2,4%, вследствие усовершенствования коэффициента оперативной готовности на почасовой основе. Поэтому, расчетная стоимость топлива составила 41,28 MMUS\$ (= $40,313 \times 1,024$).

(2) Затраты на эксплуатацию и техобслуживание

Если установленная стоимость техобслуживания пропорциональна стоимости строительства, а переменная стоимость техобслуживания пропорциональна операционным возможностям, затраты на эксплуатацию и техобслуживание могут быть рассчитаны следующим образом в соответствии с подпунктом 3) пункта 13.1.3.

 $1.8 \times 1.041 + 1.8 \times 1.024 + 0.091 + 1 = 4.81 \text{ MMUS}$

(3) Капитальные затраты

Так как капитальные затраты пропорциональны стоимости строительства, они равны 41,28 MMUS\$ $(40,313 \times 1,04)$.

(4) Тарифы на электроэнергию

Так как тарифы на электроэнергию пропорциональны операционным возможностям на основе выработки электроэнергии, расчет показывает 2,558 ММ киловаттчасов (2,520 × 1,015).

Таким образом, стоимость выработки электроэнергии двухвальной ПГУ оценена в 2,16 цента США /киловаттчас (= $(41,28+4,81+41,28) \times 100/2,558$)

9. Заключение

Все результаты данного исследования подведены следующим образом:

(1) Функциональность

Двухвальная ПГУ более гибкая, чем одновальная ПГУ, потому что газовая турбина/генератор могут работать в режиме простого цикла, даже если какой-либо вид оборудования парового цикла (ПГРТ, паровая турбина, генератор паровой турбины) находится в не рабочем состоянии по каким-либо причинам.

Кроме того, в случае двухвальной ПГУ, ожидается, что строительство будет проходить в два этапа.

(2) Опыт

Как показано в прилагаемых Таблицах №1 и №2, существует большой опыт строительства обоих типов ПГУ. Поэтому оба типа можно считать технически обоснованными.

(3) Выработка тепла

Разница в выработке тепла между обоими типами энергоблоков комбинированного цикла не значительна.

(4) Эксплуатационные возможности

Эксплуатационные возможности обоих типов ПГУ на почасовой основе и на основе выработки электроэнергии рассчитаны следующим образом:

Эксплуатационная возможность	Одновальный тип	Двухвальный тип
на временной основе	Базовая (1,0)	1,024
на основе электроэнергии	Базовая (1,0)	1,015

(5) Ремонтопригодность

Для техобслуживания двухвальной ПГУ необходимо большее количество человеко-часов и финансовых затрат.

(6) Требования к участку монтажа

Для монтажа двухвальной ПГУ необходимо больше площади, тем не менее, на выделенной территории вполне можно разместить все компоненты двухвальной ПГУ без каких-либо трудностей.

(7) Стоимость строительства

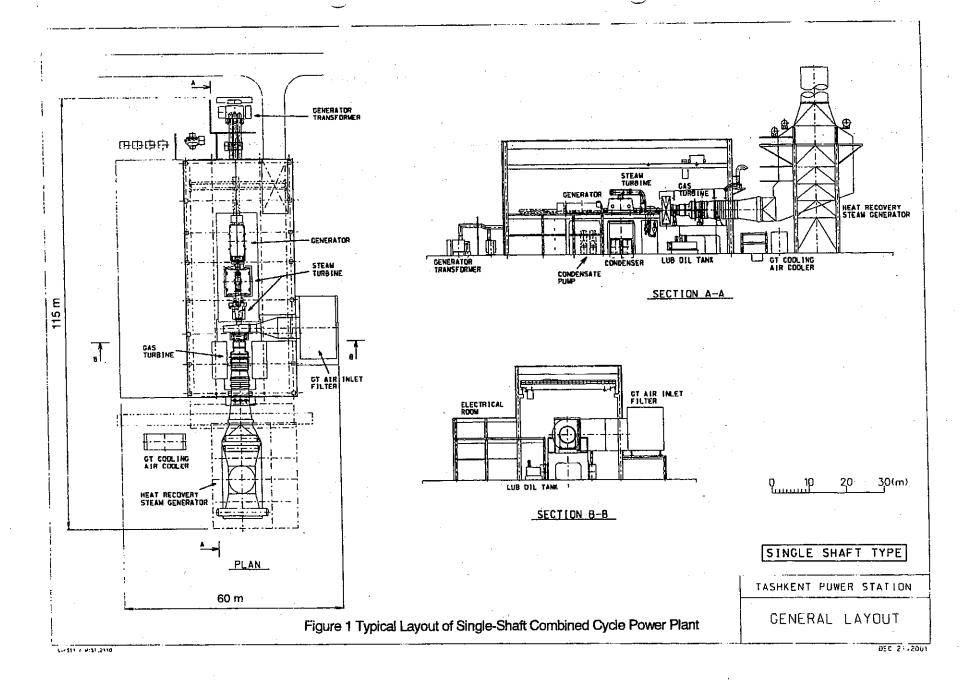
Расчет показывает, что стоимость строительства двухвальной ПГУ дороже приблизительно на 4%, чем в случае строительство одновальной ПГУ. Детальная оценка стоимости обоих типов электростанций комбинированного цикла будет осуществлена посредством проведения исследования, но предполагается, что любая цифра, показывающая затраты на строительство будет в рамках выделенного бюджета.

(8) Стоимость выработки электроэнергии

Стоимость выработки электроэнергии двухвальной ПГУ оценивается в 2,16 цента США/киловаттчас по сравнению с 2,13 цента США/киловаттчас для одновальной ПГУ как описано в пункте 13.2.4 Отчета ТЭО. Разница в стоимости выработки электроэнергии составляет приблизительно 1,4%.

На основании вышеприведенных показателей, нет никакой существенной разницы между одновальной и двухвальной электростанциями комбинированного цикла.

Мы понимаем, что тип компоновки валов для энергоблока комбинированного цикла, который будет построен на Ташкентской ТЭС, будет определяться в зависимости от намерений Узбекской стороны.



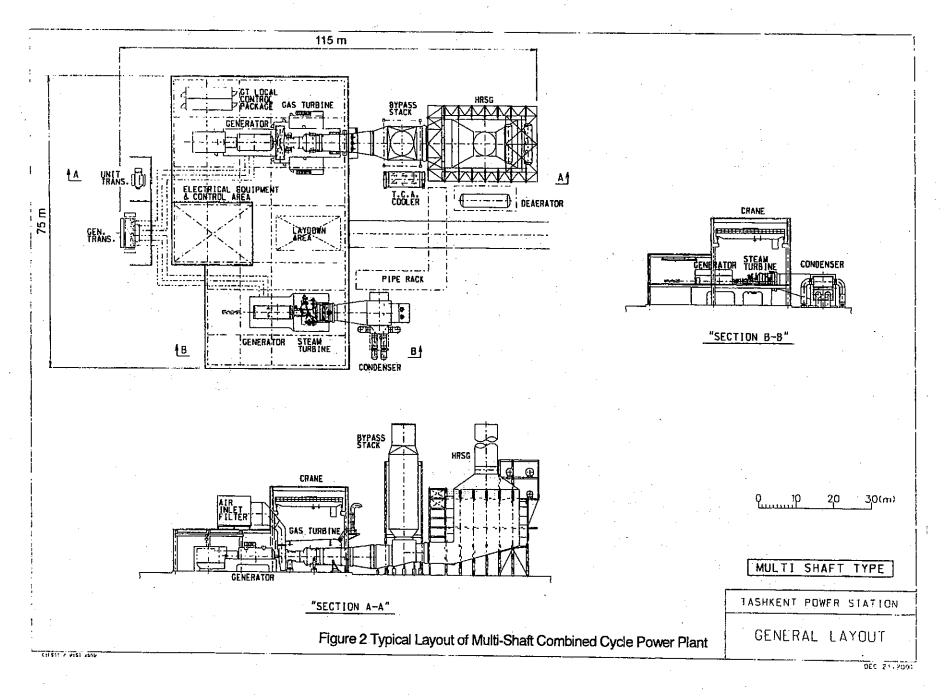


Таблица 1	Опиорапънъне ПГУ	мощностью свыше 100 МВт
таолица т	Одновальные и у	MOMHOCIPIO CRPIME LOO MIDI

	•				
		вальные ПГУ мог	цностью свыше 100	МВт	**
<u>Модель</u>	<u>Название</u> электростанции	Страна	<u>Год сдачи в эксплуатацию</u>	<u>Мощность</u>	Количество блоков
ABB					
KA26	Staythorpe	UK	2003	400	4
KA24	Monterrey	Mexico	2003	250	4
KA26	San Roque	Spain	2002	400	2
KA26	B sos	Spain	2002	400	2
KA26	Bowin	Thailand	2002	350	2
KA26	Chiba	Japan	2002	400	1
KA26	Swanbank	Austraria	2002	380	1
KA26	Bang Bo	Thailand	2002	350	1
KA26	Castejan	Spain	2002	380	.1 *
KA24	Termobahia	Brazil	2002	185	583 1 1 4 4
KA24	Termorio	Brazil	2002	185	i
KA24	Hermosillo	Mexico	2001	253	1
KA24	Milford	USA	2001	265	2
KA24	Bellingham	USA	2001	265	2
KA26	Enfield	UK	1999	396	1
KA24 -	Agawan	USA	1999	271	1
KA11N2	Dighton	USA	1999	168	1
KA26	Taranaki	NZ	1998	360	1
KA26	RDK-4S	Germany	1998	360	1
KA13E2	AP11GCC	Italy	1998	275	1
KA11N2	Bao Shan	China	1997	150	1
KA13E2	Meishi II	China	1996	237	1
KA13E2	Diemen 33	NZ	1995	160	1
KA11N	West Winsor	Canada	1995	120	1
KA13E2	Lage Weide 6	NZ	1994	248	e 1
KA13D	Deep	Dubai	1993	135	1
KA11N	Orland	USA	1993	120	1
KA13E	Roosecote	UK	1991	224	1
KA11	Hazleton	USA	1989	135	1
KA13E	MK: 12	NZ	1989	225	∘1
KA13E	Hemweg	NZ	1988	200	1
KA13D	Korneuburg	Austria	1980	128	1
TOTAL					43
05					
GE	*				_
STAG 109 FA	Shinagawa	Japan	2001-2003	380	3
STAG 109 FA	Chiba	Japan	1998	360	. 4
STAG 109 FA	Akzo	NZ	1998	360	1
	•	1.			

GE	Port territoria	· ·			
STAG 106FA	Baffolora	Italy	1998	110	1
STAG 107FA	Kawagoe	Japan	1998	235	7
STAG 109 FA	Yokohama	Japan	1997	350	8
STAG 107FA	Hermiston	USA	1996	213	2
STAG 107FA	Cogentrix	USA	1996	248	1.
STAG 109FA	Gent	Belgium	1996	350	2
STAG 109FA	Black Point	China	1995	340	8
STAG 109FA	EPON	Netherland	1995	350	5
STAG 107F	Connah's Quey	UK	1995	350	4
STAG 107EA	Shin-Oita	Japan	1992	138	5
STAG 107F	Yanai	Japan	1990	125	6
STAG 107E	Yokkaichi	Japan	1988	112	5
STAG 109E	Futtsu	Japan	1986	165	14
TOTAL					<i>76</i>
			•	•	
MHI				•	•
MPCP1(M701F)	· ·	Azerbaijan	2002	438	1
MPCP1(M701F)		Bangladesh	2001	365	1
MPCP1(M701F)		Singapore	2001	360	2
MPCP1(M701F)		India	2001	348	1
MPCP1(M701F)		UK .	2000	400	3
MPCP1(M701F)		Chile	1998	370	1
MPCP1(M701F)		Japan	1999	360	4
MPCP1(M701D)		Japan	1999	190	1 1
MPCP1(M501F)	-	Taiwan	2003	251	1
MPCP1(M501F)		Mexico	2002	282	1
MPCP1(M501D)		Japan	1999	149	1
MPCP1(M501F)		Japan	1997	218	2
MPCP1(M501F)	•	Japan	1997	243	7
MPCP1(M701D)		Netherland	1997	145	1
MPCP1(M501F)		Japan	1996	218	2
MPCP1(M501D)		Japan	1996	145	1
MPCP1(M501D)		Japan	1995	145	2
MPCP1(M701D)	Kawasaki Steel	Japan	1988	145	1
TOTAL	*			•	<i>33</i>
Siemens					
	Compo de Olleveltere	C:	. anna	205	0
	Campo de Gibraltar	Spain	2003	385	2
GUD 1S. V94.3A	•	Singapore	2002	370	2
GUD 1S. V84.3A	San Lorenzo	Philippines	2002	250	2

$\overline{}$					
`	1	_	m	n	c
_		•	1.1	ł ł	

				•	
Siemens					
GUD 1S. V94.3A Donaustadt	Austria	2001	385	1	
GUD 1S. V64.3A San Pedro	Domonican	2001	100	3	
GUD 1S. V64.3A Rzeszow	Poland	2001	100	1	
GUD 1S. V94.3A Seabank 2	U.K	2000	385	1	
GUD 1S. V64.3A Terni	Italy	2000	100	1	
GUD 1S. V94.3A Cottam	UK	1999	380	1	
GUD 1S. V84.3A Santa Rita	Philippine	1999	260	4	
GUD 1S. V94.3A Otahuhu	NZ	1998	260	. 1	
GUD 1S. V84.3A St. Fransis	USA	1998	260	2	
GUD 1S. V94.3A Quteiro	Portugal	1996	260	3	
GUD 1S. V94.3 King's Lynn	U.K	1996	340	1	
GUD 1S. V94.2 Buggenum	Netherlands	1993	280	1	
TOTAL	•		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	26	

Таблица 2 Опыт установки ПГУ многовального типа (1/3)

<u>Модель</u>	<u>Название электрост</u> <u>анции</u>	<u>Страна</u>	Год сдачи в эк сплуатацию	<u>Конфигурация</u>	<u>Мощность</u>	Кол. Блоков	Вид топлива
ABB						1	NG/DO
KA26-1	RDK Karlsruhe	Германия	1997	I on 1	360	1	
KA26-2	Rocksavage	Великобритання	1997	2 on 1	720	1	NG
KA26-2	Dock Sud	Аргентина	2000	2 on 1	775	1	NG/DO
KA26-2	Coryton	Великобритания	2001	2 on 1	775	1	NG/DO
KA26-1	Senoko	Сингапур	2001	1 on 1	400	1	NG/DO
Total						5	
				•		i	
GE						_	210
S209FA	Keadby	Великобритания	1995	2 on 1	780	2	NG
S209FA	Little Barford	Великобритания	1996	2 on 1	780	2	NG
S209FA	AES Medway	Великобритания	1996	2 on 1	780	2	NG
S209FA	South Bangkok II	Таиланд	1997	2 on 1	780	2	NG/DO
S109FA	Gent-Ringvaart	Бельгия	1998	1 on 1	390	1	NG
S109FA	Nueva Renca	CL	1998	l on l	390	1	NG/DO
S109FA	Saint-Ghislain	Бельгия	1999	l on l	390	1	NG
S209FA	Dabhol Power	Индия	1999	2 on 1	780	2	NG/DO
S209FA	Rachaburi	Таиланд	2000	2 on 1	78 0	1	NG/DO
S209FA	Tri Energy	Таиланд	2000	2 on 1	780	2	NG/DO
S209FA	Sutton Bridge	Великобритания	2000	2 on 1	780	2	NG
S209FA	Rachaburi	Таиланд	2000	2 on 1	780	4	NG/DO
S109FA	Pulau Sakra	Сингапур	2000	l on l	390	1 .	NG/DO
S109FA	Esch-Sur-Alzette	Люксембур	г 2001	1 on 1	390	1	NG/DO
S209FA	Dabhol Power	Индия	2001	2 on 1	780	4	NG/DO
S209FA	Castellon	Испания	2001	2 on 1	780	2	NG/DO
Total						30	

	MHI							÷ •••	
	MPCP2(M701F)	EGAT Wang Noi I	Таиланд	1997	2 on 1	650	2	NG/DO	
	MPCP2(M701F)	EGAT Wang Noi II	Таиланд	1998	2 on 1	720	1	NG/DO	
	MPCP1(M701F)	San Isidro	Колумбия	1998	1 on 1	370	1	NG/DO	
	MPCP2(M701F)	TEAS Bursa	Турция	1999	2 on 1	700	2	NG	· · · · · ·
	MPCP2(M701F)	Costanera	Аргентина	1999	2 on 1	830	ļ	NG/DO	
	MPCP3(M701F)	Phu My I	Вьетнам	2001	3 on 1	1,090	1	NG/DO	
	MPCP2(M701F)	AES Parana	Аргентина	2001	2 on 1	740	1	NG/DO	
5 .	MPCP1(M701F)	AES Haripur	Бангладеш	2001	1 on 1	360	1	NG	
•	MPCP1(M701F)	PPN	Индия	2001	1 on 1	360	1	NG/Naphtha	
•	MPCP2(M701F)	Damhead	Великобритания	2001	2 on 1	790	1	NG	
	MPCP2(M701F)	Port Dickson	Малайзия	2004	2 on 1	730	1	NG/DO	
	MPCP2(M701F)	Cairo North	Египет	2004	2 on 1	750	1	NG/DO	
	Total						14		
	Siemens								
	GDU 1. 94.3A	Lujan De Cuyo	AR	1998	l on I	380	1	NG/DO	
	GDU 1. 94.3A	Nehuenco	Швейцария	1998	1 on 1	380	1	NG/DO	
	GDU 2. 94.3A	Didcot	Великобритания	1998	2 on 1	760	.1	NG	
	GUD 2. 94.3A	Genelba	Аргентина	1999	2 on 1	760	1	NG/DO	
	GUD 3. 94.3A	Al Taweelah	CAO	2000	3 on 1	1,155	2	NG/DO	
÷	GUD 3. 94.3A	Peterhead	Великобритания	2000	3 on 1	1,155	1	NG	
	GUD 2. 94.3A	Seabank	Великобритания	2000	2 on 1	770	1	NG	
	GUD 2. 94.3A	Salta	Аргентина	2000	2 on 1	77 0	1	NG/DO	
•	GUD 3. 94.3A	Al Taweelah	СAO	2001	3 on 1	1,155	2 '	NG/DO	
	GDU 1. 94.3A	Porto Marghera	Италия	2001	1 on 1	385	1	NG	
	GDU 1. 94.3A	Verbrande Brug	Бельгия	2001	1 on 1	385	1	NG	
	GDU 1. 94.3A	-	GR	2001	1 on 1	385	1	NG	
	GUD 3. 94.3A	Jebel Alik	САО	2002	3 on 1	1155	2	NG/DO	

							•		
	GUD 1. 94.3A	La Casella	Италия	2002	1 on 1	385	5	NG	
	GUD 1. 94.3A	Hunstown PWR Stat	Ирландия	2002	1 on 1	385	1	NG	
٠.	GUD 2. 94.3A	Teluk Gong	ML	2002	2 on 1	770	1	NG/DO	•
	GUD 2. 94.3A	Phu My 3	Вьетнам	2003	2 on 1	770	1	NG/DO	
	GUD 2. 94.3A	Knapsack	GR	2004	2 on 1	770	1	NG	
	GUD 2. 94.3A	Rijnmond	Голландия	2004	2 on 1	77 0	1 .	NG	
	Total	•		•			26		

ТАБЛИЦА СРАВНЕНИЯ СТРОИТЕЛЬНОЙ СТОИМОСТИ

Приложение 2

	приложение 2							
		новальная ПТ	'y	Многовальная ПГУ				
Наименование Компонента	Доля Инопарт.	Доля Узбек. Партнера	Всего	Доля Инопарт.	Доля Узб. Партнера	Всего		
Газовая Турбина и Вспомогательное оборудование	41,625	3,963	45,588] .				
Генератор Вспомогательное оборудование - Газовая Турбина				51,725	4,925	56,650		
Паровая Турбина и Вспомогательное оборудование	28,776	2,986	31,762			2100		
Генератор -Вспомогательное оборудование -Паровая Турбина				21,805	2,263	24,068		
Электрические системы-Генератор/Паровая Турбина	_1,250	234	1,484	4,322	716	5,038		
Электрические системы-Генератор Паровой Турбины	5,945	1,189	7,134	3,389	678	4,067		
Распределительное Устройство Высокого Напряжения	2,273	682	2,955	2,386	716	3,102		
Паровой Генератор Рекуперации Теплоты и Принадлежности	18,805	4,870	23,675	18,805	4,870	23,675		
Конденсатор и Вспомогательное оборудование	3,421	416	3,837	3,421	416	3,837		
Система Циркуляции Воды	2,060	1,488	3,548	2,060	1,488	3,548		
Система Обработки Воды	836	621	1,457	836	621	1,457		
Система Обработки Сброса (Дренажа)	191	94	285	191	94	285		
Замкнутая Система Воды Охлаждения	527	210		527	210	737		
Здания	13,222	8,101	21,323	13,222	8,101	21,323		
Противопожарная Система	778	500	1,278	778	500	1,278		
Система Предв. Обработки Газа/Топлива и Компрессорная ст.	7,080	2,994	10,074	7,080	2,994	10,074		
Обводная Труба и Отклоняющая Заслонка	0	0	<u> </u>	2,069	650	2,719		
Система Воздуха для Станции и Измерительных Приборов	510			510	119	629		
Профиль Установки и Система Мониторинга	2,186			2,186	296	2,482		
Система Мониторинга Непрерывной Эмиссии	503	319		503	319	822		
ВСЕГО	129,988	29,082		135,815	29,976	165,791		
Обучение Персонала Заказчика на Предприятии	153	0		153	0	153		
Надзор Инженеров в течении 1 (одного) года	878				0	878		
Транспортировка на стройплощадку	10,399				0	10,865		
Запасные части	12,999					13,582		
ВСЕГО	154,417	29,082				191,269		
Эскалация цен (3,5%)	5,513					6,828		
ВСЕГО	159,930				31,046	198,097		
Непредвиденные расходы	12,794					15,848		
Консультационные Услуги, включая Р/S (3%) и Р/С (5%)	4,700					5,400		
ИТОГО	177,424	33,230	210,654	185,115	34,230	219,345		

Ед. Измерения: 1,000 долларов США (132.66 Яп.Йен/US\$)

Государственная Акционерная Компания «Узбекэнерго»

Проект модернизации Ташкентской тепловой электростанции

Основные технические спецификации и данные для подготовки тендерных документов по энергоблоку ПГУ мощностью 370 МВт

Документ No. TMP-0006

27 ноября 2002 г.

Японское агентство международного сотрудничества (JICA) Токио электрик пауэр сервисиз ко., Лтд.

Вступление

Данный документ имеет целью сбор основных технических спецификаций и данных, необходимых для подготовки Тендерных документов для международных конкурентных торгов на проектирование, закупку оборудования и строительство энергоблока ПГУ мощностью 370 МВт. Энергоблок будет установлен на территории Ташкентской тепловой электростанции.

Некоторые основные технические спецификации и данные были уже переданы Группой JICA на основании информации, которая была передана на этапе подготовки ТЭО проекта, соответствующих отчетов JICA/JBIC и из опыта ТЭПСКО. Данная информация будет обсуждена и утверждена на переговорах с ГАК «Узбекэнерго» во время первого исследования на площадке. Оставшаяся часть спецификаций и данных должна будет передана ГАК «Узбекэнерго» до начала второго исследования на площадке, когда начнутся работы по подготовке тендерных документов.

Мы бы хотели просить оказать содействие и поддержку при определении основных технических спецификаций, как указано выше, на прилагаемых вопросниках для того чтобы мы могли их получить.

Оглавление

- 1. Тендерные требования
- 2. Условия проектирования и/или Основные технические спецификации
- 3. Гарантийные требования
- 4. Техническая информация и/или данные предоставляемые ГАК «Узбекэнерго»

Основные Технические спецификации и Данные, которые должны быть предоставлены и/или разъяснены Узбекэнерго

Описание		Спецификации и Данные
1. Тендерные Требования		
(1) Условия для требований		
а. Температура окружающей среды	1000	<u>16</u> °C
b. Барометрическое давление		<u>96</u> кПа
с. Высота над уровнем моря		<u>500</u> м
d. Относительная влажность		5 <u>2%</u>
е. Температура Охлаждающей воды		<u>12</u> °C
f. Тип топлива		<u>Бухара газ (Март-Октябрь)</u> Шуртан газ (Ноябрь-Февраль)
g. Давление подачи природного газа в конечной точке		<u>Норм.7.84</u> бар <u>Мин. 6.0 бар</u> <u>14</u> °C
h. Температура подачи природного газа в выводе		
I: Тип газовой турбины		Одновальная газовая турбина промышл. типа с простым разомкнутым циклом для тяжелых условий работы с темп. горения 1.350°C
ј. Тип конфигурации вала паросиловой установки		Многовальная конфигурация c одной (1) газовой турбиной
(2) Требования		
а. Чистая Выходная мощность установки		350MBT ~ 380 MB1
 b. Чистая Тепловая мощность при полной нагрузке на основе НТС природного газа 		Макс кДж/кВт-ч
2. Номинальный режим и/или Основные Технические спецификации		
(1) Условия окружающей среды		
а. Температурный диапазон		от <u>-15,6</u> до <u>+41,1</u> °C

Описание	Спецификации и Данные
b. Расчетная температура	<u>16</u> °
с. Относительная влажность	от <u>9</u> до <u>73</u> 9
d. Температурный диапазон Охлаждающей воды	от <u>3</u> до <u>16</u> °
е. Расчетная Температура охлаждающей воды	12°
(2) Срок службы по ISO 3977 Часть 3	
(3) Ожидаемый диапазон рабочих нагрузок	от <u>50</u> до <u>100</u> % нагрузк
(4) Ожидаемый усредненный коэффициент нагрузки	91,2 % в го
(5) Минимальная регулируемая нагрузка	309
(6) Ожидаемая ежегодная продолжительность работы в часах. Всего	8000 часс
а. При полной нагрузке	7980 часо
b. При нагрузке <u>50</u> %	<u>0</u> часо
с. При нагрузке <u>30</u> %	<u>20</u> часс
(7) Ожидаемое количество пусков в год	
а. Пуск из холодного состояния после остановки в течение более 36 часов	<u>2</u> pas
 Б. Пуск из теплого состояния после остановки в течение менее 36 часов 	pa
с. Пуск из горячего состояния после остановки более 8 часов	<u>1</u> pa
d. Пуск из очень горячего состояния после остановки в течение менее 1 часа	pa
(8) Время, требуемое для ввода в действие к предельной нагрузке (время для продувки и синхрона ащии не включено)	f
а. Пуск из холодного состояния	Самое большее 4
b. Пуск из теплого состояния	Самое большее 3
с. Пуск из горячего состояния	Самое большее 2

Описание	Спецификации и Данные		
d. Пуск из очень горячего состояния	Самое большее 1 ч.		
(9) Конфигурация Установки	С учетом будущего расширения на парогазовую установку таких же размеров		
(10) План размещения оборудования			
а. Генераторы с газовыми и паровыми турбинами	Установлены внутри здания с вент. системой, подъемным краном и местом для укладки		
 b. Размещение генераторов с газовыми и паровыми турбинами 	Параплельное расположение		
с. Оборудование управления и электрическое оборудование	Установлено в помещениях, встроенных в здание		
d. Станция предварительной обработки/сжатия природного газа	Установлена вблизи здания		
е. Новое распределительное устройство	Установлено вблизи существующего		
f. Водозаборное сооружение охлаждающей воды	Установлено в конце искусственного водозаборного канала		
(11) Управление Установкой			
а. Тип управления	Дисплей с ЭЛТ и мышью в новом диспетчерском помещении		
 Б. Функции существующей диспетчерской 	Световое табло оповещения о рабочем режиме с минимумом рабочих параметров		
с. Тип переключений	3 переключения с 4 постоянными и 1 подготовительным группами		
(12) Работа на мазуте	нет		
(13) Управление скоростью и нагрузкой			
а. Автоматическое регулирование частоты	да		
b. Управление Постоянной нагрузкой	да		
с. Статизм работы (без регулятора)	да		
d. Контроль Предельной нагрузки	да		
d. Расцепитель при превышении скорости вращения	Оборудована приборами как механического, так и электрического типа		

Описание	Спецификации и Данные
(14) Управление газовой турбиной	
а. Контроль пределов бросков	
b. Регулирование температуры	
с. Контроль ускорения скорости	Į.
d. Управление Лопатками входного направляющего аппарата	
(15) Допустимое изменение частоты при котором допускается работа под нагрузкой.	50 ±1.5 I
(16) Способность сброса полной нагрузки без расцепления	д
(17) Контроль Рабочего давления	Скользящее давление свыше нагрузки 60 % Постоянное давление ниже нагрузки 60 %
(18) Воздушные выбросы в сухом состоянии (75 - 100 % нагрузки газовой турбины при всех ус ниях окружающей среды)	по
a. NOx	< 25ppmv (cyxo
b. SOx	Зависит от содержания серы в природном газе да
b. CO	да < 15ppmv (сухо
с. Частицы	да < 5mg/Nm3 (сухо
(19) Излучения шума в условиях установившегося режима	подлежит обсуждению с ТЭ
а. На пределе границы электростанции (без фонового шума)	dB (<i>t</i>
b. На расстоянии 1 м от оборудования или корпуса	dB (A
(20) Повышение температуры Охлаждающей воды при прохождении через конденсатор.	Не больше 5 ⁰
(21) Сточные воды	Директива Всемирного Банка или нормы Узбекистана, оба жетские
(22) Способность пуска из полностью обесточенного состояния	не
(23) Тип пускового устройства газовой турбины	Следующие оба типа являются доступными:
	а) Асинхронный двигатель с преобразователем частоты тристера

Описание	Спецификации и Данные
	б) Двигатель бельчьей клетки с преобразователем вращающего момента

Описание	Спецификации и Данные		
(24) Тип выхлопного направления паровой турбины	Зависит от выбора изготовителей.		
(25) Очищающее устройство компрессора газовой турбины	да		
(26) Тип котлов -утилизаторов	Имеются оба типа: для вертикального потока и для горизонтального потока выхлопного газа		
	•		
(27) Соединение вспомогательного паропровода с существующим паропроводом среднего давлен ия (коллектором)	ДЗ		
Состояние пара:	1.0MПа(шкала) x 270C		
(28) Способ охлаждения генератора	Подлежит обсуждению		
(29) Тип цикла дополнительной выработки энергии с использованием сбрасываемого тепла	Подлежит обсуждению		
(30) Тип распределительного устройства 220kV	На Открытой площадке		
Рабочее напряжение Максимальное расчетное напряжение	220 кВт кВт		
Выдерживаемое напряжение ВІL Выдерживаемое напряжение низкой частоты	кВт кВт		
Минимально требуемые зазоры: Метан-метал: Фаза-Фаза Фаза-Земля	MM MM		
Проектируемый зазор шины Междуфазное расстояние (от центральной линии к центральной			
Главная шина Местная шина	MMMM		
Высота фазы над землей Главная шина			
Местная шина	MM.		
(31) Обходная вытяжная труба для работы по простому циклу	да		
(32) Высота вытяжной трубы над уровнем земли	м (будет уточнена на основе результатов ОВОС)		
(33) Прочность Вала газовых и паровых турбин	Должна быть рассчитана, чтобы выдерживать переходный крутящий момент при коротком замыкан ии или выпадания из синхронизма, в зависимости от того, что больше		
(34) Запасные части	На пять (5) лет эксплуатации		
(35) Период обучения 10 человек на предприятиях подрядчика ЕРС	В течение (4) недель		
(36) Три (3) резидентных инженера подрядчика ЕРС (механик, электрик и специалист по управлению) в течение периода ответственности за дефекты	да		

Описание	Спецификации и Данные
(37) Периодичность осмотров газовой турбины на ЕОН основе	
а. Инспекция Сгорания	Мин. 8.00
b.Осмотр Турбины	Мин. 16.00
с. Основная проверка	Мин. 32.00
o. Contanium approsprim	Температура окружающей средь
(38) Температуры окружающей среды и охлаждающей воды для определения максимальной воз ожности газовой турбины парогазовой установки	м Температура Охлаждающей воды
(39) Оборудование Обработки подпиточной воды	Новое
(40) Оборудование обработки сточных вод	Новое
(41) Система непрерывного мониторинга выбросов в воздушную среду	
(42) Канал сброса охлаждающей воды	<u>Частичное повторное</u> использование существующего бетонного кульверта для охлаждающей
3. Гарантийные требования	
(1) Условия Гарантии	
а. Температура окружающей среды	
b. Барометрическое давление	
с. Высота над уровнем моря	
d. Относительная влажность	
е. Температура Охлаждающей воды	
f. Тип топлива	Бухарский и Шуртан
g. Давление подачи природного газа	
h. Температура подачи природного газа	
і. Продувка и подпитка	
і. продувка и подпитка	

Описание	Спецификации и Данные
k. Температура на входе газовой турбины при полной нагрузке	Равный заданной вел
(2) Гарантируемые параметры	
а. Выходная мощность	
а) Полная выходная мощность газовой турбины	·
b) Полезная выходная мощность установки	
b. Тепловая моциость	
а) Полезная тепловая мощность установки при полной нагрузке	
b) Полезная тепловая мощность установки при нагрузке в 75 %	
с) Полезная тепловая мощность установки при нагрузке в 50 %	
с. Воздушные выбросы (75 - 100 % нагрузки) в сухих условиях	
a) NOx	
b) SOx	
c) CO	
е) Частицы	
d. Излучения шума	·
а) Уровень шума на пределе границы станции на предельной нагрузке в установившемся реж	им
h) Vannaur wurde von anderstelligt. In der affangeren und und verstellige in der aufgebenden.	av.
b) Уровень шума на расстоянии 1 м от оборудования при предельной нагрузке в установивш ся режиме	
f. Двухнедельный (2-недельный) прогон для определения надежности	
4. Техническая информация и/или данные, которые должны быть предоставлены компанией Узбекэнерго	
	Позиция 1 в прилагаемых перечнях должна быть заполнена компанией Узбекэнерго
(1) Метеорологическая информация в зоне строительной площадки или на ТашТЭС	
(2) Водяные условия для сырой, подпиточной и охлаждающей воды	Позиция 2 в прилагаемых перечнях должна быть заполнена компанией Узбекэнерго

Описание	Спецификации и Данные
(3) Спецификации топлива	Позиция 3 в прилагаемых перечнях должна быть заполнена компанией Узбекэнерго
(4) Номинальное напряжение новой силовой установки	Позиция 4 в прилагаемых перечнях должна быть заполнена компанией Узбекэнерго
(5) Нормы и правила Охраны окружающей среды	Позиция 5 в прилагаемых перечнях должна быть заполнена компанией Узбекэнерго
(6) Данные для финансового и экономического анализа	Позиция 6 в прилагаемых перечнях должна быть заполнена компанией Узбекэнерго
(7) Чертежи, иллюстрирующие форму строительной площадки с размерами и границами площадки	Д. быть предоставлено компанией Узбекэнерго
(8) Чертежи, иллюстрирующие точки подвода природного газа	Д. быть предоставлено компанией Узбекэнерго.
(9) Однолинейная схема существующего распределительного устройства 220kV	Д. быть предоставлено компанией Узбекэнерго.
(10) Чертежи, иллюстрирующие стальные конструкции распределительного устройства 220kV	Д. быть предоставлено компанией Узбекэнерго.
(11) Чертежи, иллюстрирующие поперечное сечение иск. бассейна водозаборного сооружения охл. воды в пункте предполагаемого забора охлаждающей воды для новой установки	Д. быть предоставлено компанией Узбекэнерго
(12) Перечень услуг, которые должны быть бесплатно предоставлены компанией Узбекэнерго, вкл ючая электрич. нагрузку, топливо, подпиточную воду, питьевую воду при вводе в эксплуатацию	Д. быть предоставлено компанией Узбекэнерго
(13) Перечень позиций, которые должны контролироваться на входе вытяжной газовой трубы	Д. быть предоставлено компанией Узбекэнерго.

 Описание	
OHROADNO	

Данные и/или информация предоставляемая Узбекэнерго

1. Метеорологические данные

і.Ежемесячная температура окружающей среды(℃)

	Мин.	Сред.	Макс
январь	<u>-15.6</u>	-0.3	16.6
февраль	<u>-8.4</u>	-5.3	19.8
март	-2.8	11.9	28.6
апрель	3.3	17.2	<u>31.5</u>
май	<u>12.2</u>	24.9	38.3
йюнь	<u>11.4</u>	28.2	41.1
июль	<u>14.9</u>	27.2	38.8
август	<u>14.4</u>	25.8	<u> 38.1</u>
сентябрь	<u>2,8</u>	19,7	<u>36,4</u>
октябрь	<u>-1.3</u>	12.8	<u>31.5</u>
ноябрь	0.2	10.6	26.4
декабрь	<u>-8.5</u>	4.7	20.5

іі. Ежемесячная относительная влажность (%)

Мин.	Сред.	Макс
<u>16</u>	73	
22	66	
11	55	
11	53	
12	40	
10	30	
9	34	
10	39	
12	39	-
12	62	
17	68	
18	69	
	16 22 11 11 12 10 9 10 12 12 17	16 73 22 66 11 55 11 53 12 40 10 30 9 34 10 39 12 39 12 62 17 68

ііі. Выпадение дождей

Среднегодовое <u>423</u>мм\год
Максимально в час <u>---</u>мм\год
Сезон дождей с <u>Окт.</u> по <u>Май месяцы</u>
Общее среднее количество осадков в сезон дождей <u>18.3</u>мм

іv. Выпадение снега

Максимальное 13 см

Число дней со снегом 15

v. Данные по ветрам

АК "Узтрансгаз"

Данные и/или информация предоставляемая Узбекэнерго

iii.	Условия снабже	эния в п	іункте ра	спредел	ения		
	Расстояние от	новой	устано	вки до	конечного		
	пункта				_M		
	-			•			
	Максимальный расход топлива на новую						
	установку за исключением зимнего сезона						
				<u>75.0</u>	<u>00</u> м³/час		
	Температура						
	Tollinoparypa		N	flako 26	⁰ С		
			Макс. <u>26ºС</u> Мин. <u>2ºС</u>				
	П			иин. <u>2 О</u>	-		
	Давление						
	Макс. <u>0.98 МПа</u>						
			Ho	рм. <u>0.78</u>	<u>Мпа</u>		
			Mν	ін. <u>0.60</u>	<u>Мпа</u>		
Мак	сим. величина из	зменени	19	0.2	_МПа		
Мак	сим. скорость из	менени	Я	0.7	кПа/сек.		
	•						
	Твердые части	lbl.					
	твордые пасти	٦٥					
			Вс	ero <u> ı</u>	мг/м³N		
	Размер ≧10 µ <u></u>						
	≧5 µ <u></u> %						
	≧1µ <u></u> %						
			•	<1µ <u></u>	_%		
	Температура ко	нденса	ции	<u> </u>	_°C		
iv.	Состав (объем %	, сухой)			•		
			<u>Сред.</u>	<u>Мин.</u>	Макс.		
	CO ₂		2.35	2.11	2.66		
	N_2		0.73	0.61	0.92		
	O_2	-	-	_	_		
	CH ₄		91.79	91.23	92.03		
	C_2H_6		3.89	3.53	4.15		
	C3H8		0.92	0.76	1.05		
	i-C ₄ H ₁₀		0.12	0.08	0.19		
	n-C ₄ H ₁₀	•	0.13	0.06			
	O 11						

 C_5H_{10} + усилитель

Твердые частицы.

Максим. скорость изменения

<u>0.7</u>кПа/сек.

				. •	
	П	Attached Sheets			
Описание	Данные и/или информация	предостав	ляемая Уз(————	рекэнерго	
•	Pas	Размер		≧10 µ%	
			≧5 μ <u></u>	%	
			≧1µ <u></u>	%	
				 _%	
			- F-		
	Температура конденсации		°C		
	v. Состав (объем %, сухо	й)			
		Сред.	Мин.	Макс.	
	CO_2	1.44	1.18	1.75	
	N_2	0.45	0.30	0.66	
	O_2	-	-	-	
	CH ₄	93.12	92.37	93.56	
	C_2H_6	3.76	3.53	4.02	
	С3Н8	0.99	0.84	1.07	
•	$i-C_4H_{10}$	0.10	0.07	0.13	
	$n-C_4H_{10}$	0.15	0.10	0.27	
	C_5H_{10} + усилитель	-	-	-	
•• · · ·	Всего	100.00			
	H_2S	0.009	0.003	0.014	
	Меркаптан S (гр/м³)	0.010	0.005	0.020	
	Плотность (кг/Nм ³)	•	0.777		
	Удельная ТС Нетто(МЈ/ Nm³)		36.97 40.92		
		Удельная ТС Брутто(МJ/ Nm ³⁾			
	Макс. проектная H_2S (с	объем. %)	0.02		
	•				
	•				
A 1125					
4. Номинальное напряжение	:11				
	•	і.Номинальное напряжение питания, освещения,			
	КИПиа и контроль				
	Генератор		AC _1	8 kV	
	Собственные нужды		, <u></u>	<u></u>	
			. AC <u>6</u>	300 V	
	_13U_KVV ≥ P		· AU 0	<u>.500</u> v	

<u>150</u> kW≦P	. AC <u>6.300</u> V		
<u>1</u> kW≦P≦ <u>150</u> kW	AC <u>400</u> V		
P≦ <u>1</u> kW	AC <u>230</u> V		
Освещение	AC <u>230</u> V		
КИПиА	AC 230 V		
Регулирование мощности	AC <u>230</u> V		

Данные и/или информация предоставляемая Узбекэнерго

Контрольный сигнал

DC 230 V

5. Охрана окружающей среды

 Если на следующие статьи применяются какие-либо законодательные или нормативные акты вашей страны, предоставьте их регистрационный номер и копию с полным содержанием.

Зарегистрированный №

Окись серы	⊠ Да	□ Нет
Окись азота	⊠ Да	□ Нет
Аэрозоли (твер. частицы)	⊠ Да	□ Нет
Дым (Цвет)	□ Да	🗵 Нет
Шум. ГОСТ 12.1.003-86	⊠ Да	□ Нет
Общие требования безопа	сности	
Вибрация земли	□ Да	□ Нет
Отходы воды	□ Да	⊠ Нет
Сточные воды	⊠ Да	□ Нет
Размещение отходов	⊠Да	□ Нет

- 1. Перечень предельно-допустимых концентраций (ПДК) загрязняющих веществ в атмосферном воздухе населенных мест на территории Республики Узбекистан. СанПиН № 0015-94 (Санитарные нормы, правила и гигиенические нормативы Республики Узбекистан, Ташкент 1994).
 - 2. КМК 2.01.08-96 "Защита от шума" (Государственный комитет Республики Узбекистан по архитектуре и строительству, Ташкент 1996). (Нормативы для жилой застройки).
- 3. ГОСТ 12.1.003-86. Система стандартов безопасности труда. Шум. Общие требования безопасности (нормативы, шумы на рабочих местах).
- 4. КМК 2.07.01-94 (пункт 12.39). Планировка и застройка городских и сельских поселений. Допустимые уровни вибраций.
- 5. Санитарные правила и нормы охраны поверхностных вод от загрязнения. СанПиН

Данные и/или информация предоставляемая Узбекэнерго

№ 0056-96, Ташкент 1996.

- 6. РД 118.0027714.31-94. Порядок проведения государственного экологического контроля (инспекции) на объектах размещения токсичных промышленных отходов предприятий Республики Узбекистан, Ташкент 1994.
- 7. РД 118.0027714.62-97. Обращения с отходами производства и потребления. Методические указания по определению лимита размещения отходов производства, Ташкент 1997.
- 8. РД 118.0027714.61-97. Обращения с отходами производства и потребления. Инструкция. Организация и порядок проведения инвентаризации отходов производства и потребления на предприятии.
- 6. Данные для финансового и экономического анализа

Длительность Проект	a	25	_лет
Дата сметной стоимо	сти Проекта	на мар	<u>т, 2002</u>
Обменный курс валю	т:		
US\$ 1.00 = _1	32.66 японс	ких йен	
	· ·		
Таможенные сбора и оимость СИФ	пошлины	0	%
Страховые взносы	%стоим	юсти пр	оекта
Ставка годовых	процентов	во	время
оительства			
1.8	% для офшо	рной до	ли
1.8	% без офшор	о.льгот	
Процент годовых над	бавок и накид	ок	
•	-	· -	ли
·	•		
•	Дата сметной стоимо Обменный курс валю US\$ 1.00 = _1 = Таможенные сбора и оимость СИФ Страховые взносы Ставка годовых оительства	Обменный курс валют: US\$ 1.00 =	Дата сметной стоимости Проекта на мар Обменный курс валют:

	<u> </u>	Attached Sheets			
	Описание	Дан	ные и/или информация предоставляемая Узбекэнерго		
,			Срок выплаты		
	* '		Строительные работы <u>30</u> лет		
			Консультационные услуги <u>40</u> лет		
			Льготный период		
			Строительные работы <u>10</u> лет		
A Company			Консультационные услуги <u>10</u> лет		
	•		Ставка годового процента		
			Строительные работы <u>1.8</u> %		
			Консультационные услуги <u>1.8</u> %		
	•				
		ix.	Непредвиденные расходы		
			Строительные работы8%		
			Консультационные услуги <u>5</u> %		
	•				
		Χ.	Условия и сроки краткосрочного займа (если		
		•	таковые будут иметь место)		
	.*		Источник финансирования		
			Срок выплатылет Льготный периодлет		
			Льготный период		
			Тодовой процент		
	•	хi.	Тип и сроки амортизации инвестиционных		
		λ	расходов		
			Тип <u>прямая</u>		
			Срок <u>25</u> лет		
•		xii.	Остаточная стоимость установки после		
			амортизации		
			СтоимостьUS\$		
			 или <u>0</u> % от общей		
			инвестиционной стоимости		
	· ·	xiii.	Цены реализации электроэнергии на терминала:		
		,,,,,,	производства электроэнергии		
			US центы /kWh or		
			С ум /kWh		
·					
	·	, di -	CTOURSOT, EDUDORUSE TOO		
	•	XIV.	Стоимость природного газа		
			US центы/MJ or Nm³		

Таблица 1 Данные анализа сырой воды

Источник воды:

Свежая вода из канала Боссу

Предел		Мин.	Макс.
Температура	$^{\circ}$	11°C	28°C
PH	℃ .	7.95	8.2
Удельная проводимость	микро S/см	155	245
Мутность	Степень	0	40
Взвешенные твердые частицы	мг/л	5	348
Общая жесткость	Мг/л как СаСО₃	36.47	52.71
Жесткость Са	Мг/л как СаСО₃	28.06	43.69
Жесткость Mg	Мг/л как СаСО₃	8.02	14.03
Сульфат	⁻ Мг/л как SO₄ ²⁻	14	22
Нитрат	Мг/л как №3	0.14	2.0
Ион железа	Мг/л как Fe	0.012	0.47
Ион хлора	Мг/л как СI ⁻	0.5	1.2
Кварц	Мг/л как SiO₂	5.5	7.5
COD (KMnO4)	Мг/л как О	0.4	1.62
Двуокись углерода	Мг/л как НСО₃		
Всего растворенных твердых веществ	Мг/л как НСО₃	118	170
Калий	Мг/л как К⁺		
Натрий	Мг/л как Na ⁺	0.36	4.14

Описание

Данные и/или информация предоставляемая Узбекэнерго

Таблица 2 Данные анализа охлаждающей воды

Источник воды:

Свежая вода из канала Боссу

Предел		Мин.	Макс.
Температура	$^{\circ}$	3°C	16ºC
PH	${\mathbb C}$	7.95	8.2
Растворенный кислород	Ppm		
Ион хлора	Мг/л как Cl⁻	0.5	1,2
Коэффициент SO4/CI			
БПК 5		0.4	1.14
BOD	Ppm		
COD	Ppm		
Удельная проводимость	микро S/см	155	245
Мутность	Степень		
Взвешенные твердые частицы	мг/л	5	348
частицы	I CY IVVI		340

Японское Агентство Международного Сотрудничества

Государственная Акционерная Компания «Узбекэнерго»

Результат исследования способа охлаждения генератора по установке энергоблока комбинированного цикла IIГУ мощностью 370 МВт

Документ № TMP – 0021R

Ноябрь 2002 года

Токио Электрик Пауэр Сервис Ко., Лтд.

Выбор системы охлаждения генераторов

В предыдущем ТЭО, ГАК Узбекэнерго запросила применение системы охлаждения водой, как для статора, так для ротора генераторов. Они пояснили, что в Советское время произошел мощный взрыв генератора охлаждаемого водородом, в связи с чем, было решено применять генераторы, охлаждаемые водой.

Согласно исследованиям, выполненным Исследовательской Группой ЛСА, были выявлены следующие факты, связанные с технологией охлаждения генераторов водой.

- а) Завод «Электросила» в Санкт-Петербурге является единственным производителем в мире, имеющим опыт производства генераторов с роторами и статорами, которые охлаждаются водой.
- b) Хотя некоторые европейские производители заявляют в своих справочниках, что могут производить генераторы охлаждаемые водой, у них нет регистрации поставок такого вида оборудования.
- с) Большинство производителей могут поставить генераторы, охлаждаемые водой большей мощности, однако, технология охлаждения водой применяется только к статору большей мощности, а не к ротору с любой мощностью или статору схожей мошности.

В качестве альтернативы генератору, полностью охлаждаемому водой без риска водородного взрыва, рассмотрен тип генератора, охлаждаемый воздухом. Поскольку выбрана многовальная система для такой установки комбинированного цикла, мощность генератора примерно 250 МВт (300 МВА) для узла газовой турбины и 125 МВт (150 МВА) для паровой турбины соответственно и компания «Alstom Power» в Швейцарии является единственным подходящим производителем в мире для подготовки предварительной оценочной документации для Тендера; компания имеет опыт производства (3) узлов мощностью примерно 250 МВт, с генераторами, охлаждаемыми воздухом. (См. Приложение "Опыт работы с Генераторами, Охлаждаемыми Воздухом»)

Поскольку производители поставляют генераторы полностью охлаждаемые водой или воздухом, определенных характеристик, трудно выбрать какую из этих систем охлаждения водой или воздухом использовать для Установки (ПГУ), поскольку Тендер будет проводиться через Международные Конкурентные Торги при финансовой поддержке ODA.

Следует отметить, что охлаждаемые водородом генераторы используются с 1930 годов и накоплен достаточный опыт, поясняющий их применение.

Исходя из вышеуказанного, рекомендуется рассмотреть использование типа генератора с водородным охлаждением для Установки и для Международных Торгов.

Опыт эксплуатации генераторов с воздушным охлаждением

12 марта 2002 года

ТОКИО ЭЛЕКТРИК ПАУЭР СЕРВИС Ко., Лтд. Центр зарубежной деловой деятельности

Опыт эксплуатации генераторов с воздушным охлаждением

Страна	Название проекта	Номинальная мощность (МВА)	Ном.выход. мощность (МВт)	Скорость вращения	Год пуска	Рабочие часы			
	Мицубиси Эло	ектрик Компа	ни (>150 МВА)						
Япония Токио электрик пауэр Ко., Йокосука 160 144 1992									
Япония	Т-Плант	286	272		1996				
Япония	Коа Ойл, Осака	166	150		1997	·			
Япония	Эндеса Санисидро, Чили	162	138	 	1997				
Австралия	АЕС, Маунт Стюарт	172	155		1993				
Япония	Накаяма Электрик Пауэр Ко., Фунамачи	166	150		1993				
япония	Акеми Пауэр Ко.,	163	147		1989				
Япония	Накаяма Электрик Пауэр Ко., Нагоя	166.	150		1999				
Мексика	СЕФ, Мексика ПТГ	178	160		1999				
Мексика	СЕФ, Мексика ПТГ	160	144	-	1999				
	Коноко	171	146	·-	2000				
кинопК	Ниппон стил Ко., Муроран	161	145		2000				
DOMINICA	АЕС, Доминика ГТГ	219	197		2000				
США, Алабама	Алабама	212	191	·	2000				
Мексика	Тукспан ГТГ	189	170	·	2000				
Мексика	Тукспан ПТГ	210	189	·	2000				
Япония	Осака газ ко., Лтд. Торишима	167	150	<u> </u>	2001				
	Алтамира ПТГ	210	189		2001	<u>.</u>			

Страна	Название проекта	Номинальная мощность (MBA)	Ном.выход. мощность (МВт)	Скорость вращения	Год пуска	Рабочие часы
	Алтамира ГТГ	190	- 171		2001	_
	Рио Дженерал пауэр плант ГТГ	204	173		2001	
CIIIA	АЕС/Кентукки, Грейстоун ГТГ	219	197		2001	
	Тенаска ГТГ ПГУ	213	192		2002	<u> </u>
	PG&E ITI IIIY	173	147		2002	
TAIWAN	Чанг-Бин/Фонг-Дер ГТГ ПГУ	188	160		2002	
 Япония	Космо Ойл Лтд., Йоккаичи	248	223		2003	·····
· <u> </u>	Коа ойл, Марибу		149		2004	
		Тошиба (>100 M	IBA)			
Пакистан	Костал Саба	170	136		1998	
жиноп R	Ниппон Стил Ко., Камаиси №1	166	149		1999	·
Канада	Нова Кемикал, Жоффре	157	133		1999	
Сауд. Аравия	SWCC Аль Хобар 3, №6	150	120		1995	
Сауд. Аравия	SWCC Аль Хобар 3, №7	150	120		1995	
Сауд. Аравия	SWCC Аль Хобар 3, №8	150	120	· .	1996	
Сауд. Аравия	SWCC Аль Хобар 3, №9	150	120		1996	
жиноп R	Токио электрик пауэр ко., OI №1	142	128		1993	
Малайзия	Неб, Пака №1	124	105		1936	
Малайзия	Неб, Пака №2	124	105		1987	
Малайзия	Неб, Пака №3	124	105		1937	
США	Флуор Дэниел, Солт сити	107	91		1992	

.

				,		
Страна	Название проекта	Номинальная мощность (МВА)	Ном.выход. мощность (МВт)	Скорость вращения	Год пуска	Рабочие часы
ting of the state	Χ	Китачи (> 200 MI	BA)			
Япония	ΤΟΑ ΠΤΓ	217		3000	2002	
Корея	Ханва-4	202		3600	2001	
Корея	Ханва-3	202		3600	1999	
	đ	уджи (>100 MI	BA)			
Индонезия	Амосеас Индонезия инк., Даражат II	101		3000	1997	
Индонезия	Мандара Нусантара Лтд, Вайянг	138		3000	1997	
Тайвань	Формоза кемикал энд файбер Корп	174		3600	1998	
Япония	Тайхей-йо Цемент, Итогава	166		3000	1998	
Япония	Энергоцентр UBE	240		3600	. 1998	
Индия	Венкатеш Коук энд Пауэр Лтд.	138		3000	1999	
Бангладеш	AES Харипур прайват Лтд.	165		3000	1999	
Тайвань	Формоза кемикал энд файбер Корп.	203		3600	1999	
Тайвань	Китайская нефтяная корпорация,	125		3600	1999	
Тайвань	Китайская нефтяная корпорация,	125		3600	1999	
Бангладеш	AES Мегнагат Лтд.	238		3000	2000	
Тайвань	Формоза кемикал энд файбер Корп.	130		3600	2000	
Малайзия	TNB электростанция Гелугор	130	·	3000	2000	
Мексика	ЭНРОН, ПГУ Витро Алкали	127		3600	2000	
Канада	КАЛПАЙН, Проект энергоцентра в	158		3600	2001	
Бразилия	Termonorte energia Ltda.	138		3600	2001	
	Ал	стом (>100 N	IBA)		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	
	I Вар Таранто	129	103		1994	
	Зарани	185	148		1995	
	Порьонг	200	180		1995/96	

Страна	Название проекта	Номинальная мощность (МВА)	Ном.выход. мощность (МВт)	Скорость вращения	Год пуска	Рабочие часы
	Василикос	173	138		1997	
	Хай Фу	208	177		1997	<u></u>
	Рувайс	210	168		1993	
<u> </u>	Берджин Кентукки	208	177		1998	<u> </u>
	Керман	200	160		1999	
	Джебей али	153	122		1999	
<u> </u>	Хасси Берклне	145	117		1999	
<u> </u>	Пеликан пойнт	210	168		1999	
	Хей Роад 8	206	185		2000	
<u> </u>	Испытательный центр Бирр	300	240		1994	
<u> </u>	Карлсруе	300	240		1995	
	Роксэвэдж	300	255		1995	
	Пекин	235	200		1997	
	Агавам	280	238		1997	
	Ла специя	290	261		1997	
	Монтеррей	280	252		1998	
	Форд/Руж	280	238		1998	·
	Айленд Коген	280	238		1993	
	Мидлосиан	280	238		1993	
	Коритон	300	255		1998	
	Пуэрто Рико	300	255		1999	
	Базовые генераторы	280	238		1998/99	

Государственная акционерная компания «Узбекэнерго»

Проект модернизации Ташкентской теплоэлектростанции

Перечень необходимых точек соединения для инженерных сетей и коммуникаций 370 МВт энергоблока комбинированного цикла

Документ №. ТМР-0030Р

28 ноября 2002 г.

Японское агентство международного сотрудничества Токио Электрик Пауэр Сервисиз Ко., Лтд. Перечень необходимых точек соединения инженерных сетей и коммуникаций

No.	Предмет	No.		Расположение	Темп. (°C)	Давление MPa(g)	Поток	Размер	Форма	Материал изг отовления	Примечания
1 .	Природный газ (Шуртанский)		ответвление от трубопровода до с танции понижающей существую щего давления								
2	Природный газ (Бухарский)	1	ответвление от трубопровода до с танции понижающей существую щего давления				_				
3	Забор циркулирующей воды	1	конечная часть существующего к анала								
4	Сброс циркулирующей воды	1	конец существующей бетонной т рубы сброса охлаждающей воды блока №12								
5	Вспомогательный пар	1	из существующего магистрального о трубопровода вспомогательного пара								
6	Ввод горячей воды	1		-							·
7.	Вывод горячей воды	1									
8	Резервный пар для горячей во ды из существующего блока	1							ļ		
9	Drain return to existing unit	1									
10	Вода для обработки (сырая)	1	конечная часть существующего к анала								
11	Вода для технических нужд	1	от существуюего магистрального трубопровода								
12	Питьевая вода	1	от существуюего магистрального трубопровода			ļ	-				
13	Пожарная вода	2	из существующего трубопровода					ļ			
15	выработанная электроэнергия 220кВ	1	к существующему распределител ьному устройству								
16	присоединение к линии 6,3 к	1	от существующей сети 6,3 кВ								·
17	Телефонная линия (согласно приложению)	5	на щите соединения			-					
18	Система оповещения (согласно приложению)	16	на щите соединения			·					

Г осударственная Акционерная компания "Узбекэнерго" Республика Узбекистан

Выбор Оптимального Цикла для Системы Отстоя по Проекту Модернизации Ташкентской Тепловой Электростанции

Документ No. TMP-0032P

декабрь 2002

Tokyo Electric Power Services Co., Ltd.

Комбинированный цикл это сочетание «Газовой системы» (в частности, газовой турбины с циклом Брайтона) и "Паровой Системы" (котла-паровой турбины с Циклом Рэнкина). Цикл газовой системы принципиально не меняется, потому что газовая турбина является стандартизированной машиной. Однако, модель паровой системы может быть в принципе выбрана вне зависимости от модели газовой турбины. Выбор паровой системы влияет на эксплуатационные характеристики и Проектную стоимость.

В общем, для комбинированного цикла с низкой температурой выхлопного газа, исходящего из газовой турбины, выбрана паровая система двойного давления/без перегрева, в отличие от случая с высокой температурой выхлопного газа современной газовой турбины высокой производительности, более комплексной системы, где применяется обычно система тройного давления/ перегрев.

В данном отчете, проводится сравнительный анализ четырех паровых систем, как с технической, так и с экономической точек зрения, в частности, с двойным давлением/без перегрева (2P-NR), с двойным давлением/перегревом (2P-R), с тройным давлением/без перегрева (3P-NR) и с тройным давлением/перегревом (3P-R).

1. Базовые условия Сравнительного анализа

1.1 Технико-эксплуатационные характеристики

Учитывались нижеследующие стандарные требования к площадке:

Температура окружающей среды 15 °С

Отметка площадки над уровнем моря 500 м

Атмосферное давление 95.5 kПа

Температура охлаждающей воды . 12 ℃

Используемый топливный газ Не серный газ (Бухара)

Подача тепла Отсутствует

1.2 Финасово-экономические параметры:

Эксплуатационный период 25 лет

Процентная ставка кредита 5.0 % (1.8 % от JBIC)

Стоимость топливного газа Переменная величина

Эскалация цены на газ 2 % в год.

Эскалация Операционных и Экспуатационных затрат 2 % в год.

Ставка дисконта (учетная ставка) 5 % в год.

Обменный курс 1,000 сум/доллар

Текущая цена на газ - 12,900 сум/1,000 Нм³ на 1 октября 2002. Данная цена крайне низкая по сравнению с мировыми ценами продажи газа. По этой причине, в данном отчете, цена на газ рассматривается как переменная величина.

2. Результаты Сравнительного анализа

2.1 Сопоставление Эксплуатационных и Строительных затрат

На табл. 1 сопоставлены эксплуатационные и строительные затраты четырех паровых систем.

Все системы имеют одинаковое потребление топливного газа, но разную выработку энергии. В объеме чистой выработки всей установки, производительность систем 2P-R и 3P-NR почти одинаковая и примерно на 0.7 % выше, чем у системы 2P-NR. Производительность системы 3P-R самая высокая и примерно на 1.7 % выше, чем у системы 2P-NR.

Таблица 1 Сопоставление Эксплуатационных и Строительных Затрат

Условное Обозначение	Ед.измер.	2Р-Без перегр	2Р-Перегрев	3Р-Без перегр	3Р-Перегрев
Эксплуатационные условия:	_				-
Темп-ра окружающей среды	°C	,	15	•	
Отметка площадки	M		500		
Топливо		,	Бухарский газ	·	
Подача тепла			No		
ВД пара ПГРТ (Пароген. Рекуп.Тепла)	кПа абс	10,440	10,440	10,440	12,340
Темп-ра пара ВД на ПГРТ	°C	541	541	541	543
Поток пара ВД на ПГРТ	кг/с	88.56	74.49	88.7	69.27
Давл. пара горяч. перегрева ПГРТ	кПа абс		2,630		3,130
Темп.пара горяч. перегрева ПГРТ	°C		541		543
Поток пара горяч. перегрева ПГРТ	кг/с		74.49		84.95
ПД пара ПГРТ	кПа абс			3,197	3,200
Темп. пара ПД на ПГРТ	°C		,	276	276
ПД потока пара на ПГРТ	кт/с			10.44	15.68
НД пара на ПГРТ	кПа абс	546	546	546	546
Темп. пара НД на ПГРТ	°C	189	189	189	189
Поток пара НД на ПГРТ	кг/с	17.87	22.63	7.06	9.80
				,	
Валовая выработка ГТ	кВт	250,055	250,055	249,830	249,830
Валовая выработка ПТ	кВт	121,679	123,924	124,680	127,959
Общая валовая выработка	кВт	371,734			
Дополнит. Энергия	кВт	10,641	10,362	10,711	10,575
Чистая выработка энергии	кВт	361,093	363,617	363,799	367,214
Tr. 11	-Tr/-Tr		(500		6 406
Коэффициент чист. выработки тепла (Н	кдж/квтч %	6,606 54.50	6,560 54.88	6,556 54.91	6,496 55.42
Чистый КПД установки	. 70	34.30		34.31	33,42
Коэффициент мощности	%	90	90	90	90
Год. выработка энергии в чист.виде	МВт	2,846,857	2,866,756	2,868,191	2,895,115
		_,,,,,,,,,,,	_,,	. ,,,	,,,,,,,,,,
Нижн. Тепл. Знач. Газа	МДж/Нм³	'	36.	97	
Расход топливного газа	1000Нм ³ /год	508,700	508,700	508,600	508,700
		•		-	·
Общая стоимость установки	10 ⁶ дол.США	208.3	213.0	214.0	219.3
l • •	олл.США/кЕ		585.8	588.2	597.2

В то же время, затраты на модернизацию системы, с целью увеличения выработки электроэнергии, значительно превосходят первоначальные оценки. С истемы 2P-R и 3P-NR требуют дополнительных затрат в размере 2.3 % и 2.7 % соответственно, для достижения большей выработки электроэнергии на 0.7 %. Система 3P-R требует дополнительных затрат в размере 5.3 % для увеличения выработки электроэнергии на 1.7 %. В принципе, решение использовать более современную систему зависит от оправданности дополнительных затрат с целью увеличения выработки энергии, и компенсации этих затрат за счет совершенствования тепловой эффективности систем.

2.2 Финансово-экономическая оценка систем

Каждая система оценивалась исходя из средних стоимостей выработки энергии, рассчитанных на 25-летний период, с учетом вариации цены на топливо.

В таблице 2 показаны средние цены на выработку энергии с указанием стоимости топлива для каждой паровой системы. На таблице 3 приведены расчеты по средним ценам на выработку энергии в случае с природным газом - 13,700 сум/1,000 Нм³.

Таблица 2 Средняя Стоимость Выработки с учетом Цен на Топливо

(Средняя стоимость выработки: \$/МВтч)

	*	(-F-)	I
Стоимость топлива	13,700	60,000	120,000
(сум/1000 N м ³)	(0.354 \$/MMBTU)	(1.54 \$/MMBTU)	(3.10 \$/MMBTU)
2 Давление-Без	10.37	21.46	34.53
перегрева			
2 Давление-Перегрев	11.42	21.44	34.42
3 Давление-Без	11.45	21.46	34.43
перегрева			
3 Давление-Перегрев	11.48	21.40	34.26

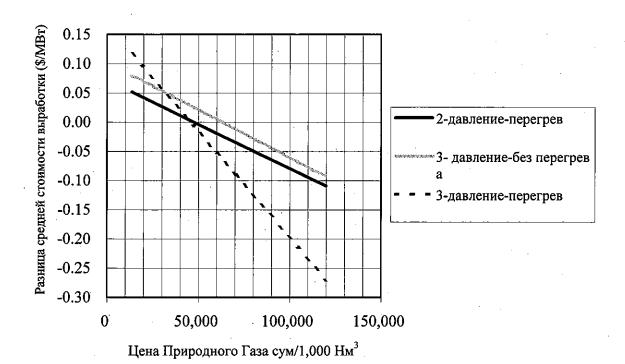
Стоимость топлива: на 2005 с учетом эскалации - 2 %

Топливная цена 13,700 сум/1,000 Нм³ рассчитана исходя из цены на 2002 год (12,900 сум/ Нм³) со ставкой роста 2 % в год. Цена 60,000 сум/1,000 Нм³ почти такая же, какая была использована в Проекте на 400 МВт на ГРЭС Северная, в Азербайджане, где стоимость

газа - 60 долларов/1,000 Н м 3 и где выбрана система тройного давления-Перегрева. Цена 120,000 сум/1,000 н м 3 сопоставима с мировыми ценами на природный газ, которые находятся в диапазоне 2.5 \sim 3.5 \$/MMBTU для конечного потребителя. В этой связи, цена на природный газ для финансово-экономической оценки в Технико-Экономическом Обосновании была принята равной 1.16 \$/MMBTU (45,000 сум/Н м 3).

На рис. 1 приведено соотношение средних стоимостей выработки с учетом стоимости природного газа для системы 2P-NR и трех других систем.

Рис. 1
Разница в Средних Затратах на Выработку в зависимости от стоимости
Природного Газа



Текущая цена природного газа системы 2P-NR показывает самые низкие затраты на выработку, 2-ые по величине низкие затраты у системы 2P-R, 3-ы самые низкие у

системы 3P-NR и наиболее высокие затраты у системы 3P-R. Однако, в диапазоне цен выше, чем $60,000 \text{ сум/H}\text{ m}^3$, все три системы, а именно системы 2P-R, 2P-NR и 3P-R дают более низкие затраты на выработку, чем система 2P-NR. Среди трех систем, система 3P-R показывает наиболее низкие затраты на выработку в диапазоне цен свыше 50,000 сум.

Разница в средней стоимости выработки между 3P-R и 2P-NR, при стоимости природного газа 120,000 сум/1,000 Нм³ - 0.27 \$/МВтч, а разница между 3P-R и 2P-R/3P-NR примерно 0.17 \$/МВтч. Это дает в результате годовую экономию примерно 0.78 и 0.49 миллионов долларов США соответственно.

3. Заключение и Рекомендации

При текущем уровне цен на природный газ, самая простая система, в частности, система 2-давления-без перегрева, имеет преимущества, как с точки зрения эксплуатационно-ремонтной, так и с финансово-экономической. Однако, текущая цена природного газа считается крайне низкой по сравнению с мировой ценой на природный газ. Республика Узбекистан находится на этапе перехода от централизованной экономики к открытой рыночной системе и либерализации цен. Следовательно, цена природного газа будет постепенно расти и приближаться к уровню мировых цен.

В вышеуказанной финансово-экономической оценке предлагаемых четырех систем, система 3-давления-перегрева показывает самую низкую среднюю стоимость выработки энергии в диапазоне цен на природный газ выше, чем 50,000 сум/Н м³. Стоимость 50,000 сум/Н м³ достаточно низкая и составляет примерно половину цены на природный газ на мировом рынке.

Таким образом, паровая система 3-давления-перегрева кажется наиболее приемлемой и рекомендуется нами, несмотря на некоторую сложность управления системой. Система 3-давления-перегрева уже стала самой распространенной в современных крупных установках комбинированного цикла. Поэтому возможная сложность управления системой будет преодолеваться спроектированной соответствующим образом системой контроля. В дополнение, наиболее высокая тепловая эффективность системы 3-давления-перегрева сделает свой вклад в сокращение парникового эффекта.

Год Тotal Total (Value	1 2 at Year 1)	3 4	5 6	7 8	9 10	11	12 13	14 15	16 17	18 19	20 21	22 23	24 25
2 давление без перегрева Возврат Общих Инвестиций 369,485 218,715 Фиксир. Операц. и Управл. Затр. 73,962 41,665 Перем. операц. и управ. Затраты 164,690 92,774 Стоимость топлива 1,955,258 1,101,439 Общ. Годовые Операц. Затраты 2,563,395 1,454,592	14,779 14,779 2,309 2,355 5,142 5,245 61,044 62,265 83,274 84,644	5 2,402 2,450 5 5,349 5,456 6 63,510 64,780	14,779 14,779 2,499 2,549 5,566 5,677 66,076 67,398 88,920 90,403	14,779 14,779 2,600 2,652 5,790 5,900 68,745 70,120 91,916 93,458	2 2,706 2,76 5 6,024 6,14 0 71,523 72,95	0 2,815 2 5 6,268 6 3 74,412 75		14,779 14,779 2,987 3,047 6,651 6,784 78,967 80,546 103,385 105,157	14,779 14,779 3,108 3,170 6,920 7,058 82,157 83,800 106,964 108,808	14,779 14,779 3,233 3,298 7,200 7,344 85,476 87,186 110,689 112,607	3,364 3,43 4 7,490 7,640 5 88,930 90,700	1 3,500 3,570 0 7,793 7,949 8 92,522 94,373	14,779 14,779 3,641 3,714 8,108 8,270 96,260 98,185 122,789 124,949
Годовая выработка энергии(МВ1 71,171,430 42,129,620 2,846,857 2,84													
Ст-сть годовой выработки(\$/МВтч) Средн. Ст-сть выработки(\$/МВтч) 34.53	29.25 29.73	3 30.22 30.72	31.23 31.76	32.29 32.8	3 33.38 33.5	34.52	35.11 35.71	36.32 36.94	37.57 38.22	38.88 39.5	5 40.24 40.9	94 41.66 42.39 ·	43.13 43.89
2-давление-перегревВозврат Общих Инвестиций377,822223,650Фиксир. Операц. и Управл. Затра74,04241,710Перем. операц. и управ. Затраты165,68593,334Стоимость топлива1,955,2581,101,439Общ. Годовые Операц. Затраты2,572,8071,460,132	15,113 15,113 2,312 2,358 5,173 5,276 61,044 62,265 83,641 85,012	3 2,405 2,453 5 5,382 5,489 6 63,510 64,780	15,113 15,113 2,502 2,552 5,599 5,711 66,076 67,398 89,290 90,774	15,113 15,113 2,603 2,655 5,825 5,942 68,745 70,126 92,287 93,836	2,708 2,766 2 6,061 6,18 3 71,523 72,95	3 2,818 2 2 6,306 6 3 74,412 75	2,874 2,932 5,432 6,560 5,901 77,419	15,113 15,113 2,990 3,050 6,692 6,825 78,967 80,546 103,762 105,535	15,113 15,113 3,111 3,173 6,962 7,101 82,157 83,800 107,343 109,188	15,113 15,113 3,237 3,302 7,243 7,388 85,476 87,186 111,069 112,988	3,368 3,435 7,536 7,686 88,930 90,708	5 3,504 3,574 6 7,840 7,997 8 92,522 94,373	,,
Годовая выработка энергии(МВ1 71,668,911 42,424,101	2,866,756 2,866,756	6 2,866,756 2,866,756	2,866,756 2,866,756	2,866,756 2,866,75	6 2,866,756 2,866,75	6 2,866,756 2,86	6,756 2,866,756 2,	,866,756 2,866,756	2,866,756 2,866,756	2,866,756 2,866,75	6 2,866,756 2,866,75	6 2,866,756 2,866,756	2,866,756 2,866,756
Годов. Ст-сть выработки(\$/МВтч) Средн. Ст-сть выработки(\$/МВтч) 34.42	29.18 29.6	5 30.14 30.64	31.15 31.66	32.19 32.7	3 33.28 33.8	4 34.41	34.99 35.59	36.19 36.81	37.44 38.09	38.74 39.4	1 40.10 40.7	9 41.50 42.23	42.97 43.72
З-давление-без перегреваВозврат Общих Инвестиций379,596224,700Фиксир. Операц. и Управл. Затра74,04741,712Перем. операц. и управ. Затраты166,38393,727Стоимость топлива1,955,2581,101,439Общ. Годов. Операц. Ст-сть2,575,2831,461,578	15,184 15,184 2,312 2,358 5,195 5,298 61,044 62,265 83,734 85,105	3 2,405 2,453 3 5,404 5,513 5 63,510 64,780	15,184 15,184 2,502 2,552 5,623 5,735 66,076 67,398 89,385 90,869	15,184 15,184 2,603 2,655 5,850 5,967 68,745 70,120 92,383 93,927	2,709 2,763 6,086 6,200 71,523 72,953	3 2,818 2 3 6,332 6 3 74,412 75	2,874 2,932 5,459 6,588 5,901 77,419	15,184 15,184 2,991 3,050 6,720 6,854 78,967 80,546 103,861 105,635	15,184 15,184 3,111 3,174 6,991 7,131 82,157 83,800 107,444 109,289	15,184 15,184 3,237 3,302 7,274 7,419 85,476 87,186 111,171 113,091	3,368 3,435 7,567 7,719 88,930 90,708	5 3,504 3,574 9 7,873 8,031 3 92,522 94,373	
Годовая выработка энергии(МВ1 71,704,775 42,445,331 2,868,191 2,86													
Годовая выработка энергии(МВтч) Средн. Ст-сть выработки(\$/МВтч) 34.43	29.19 29.67	7 30.16 30.66	31.16 31.68	32.21 32.7	5 33.30 33.8	6 34.43	35.01 35.61	36.21 36.83	37.46 38.10	38.76 39.4	3 40.11 40.8	41.52 42.24	42.98 43.74
З-давление-без перегрева Возврат Общих Инвестиций 388,997 230,265 Фиксир. Операц. и Управл. Затра 74,056 41,717 Перем. операц. и управ. Затраты 167,373 94,285 Стоимость топлива 1,955,258 1,101,439 Общ. Годов. Операц. Ст-сть 2,585,684 1,467,706	15,560 15,560 2,312 2,358 5,225 5,330 61,044 62,265 84,141 85,513	2,405 2,454 5,437 5,545 63,510 64,780 86,912 88,339	15,560 15,560 2,503 2,553 5,656 5,769 66,076 67,398 89,795 91,279	15,560 15,560 2,604 2,656 5,885 6,002 68,745 70,120 92,794 94,338	2,709 2,763 6,122 6,245 71,523 72,953 75,914 97,521	3 2,818 2 5 6,370 6 3 74,412 75 1 99,160 100	,875 2,932 ,497 6,627 ,901 77,419 ,832 102,538 1	15,560 15,560 2,991 3,051 6,760 6,895 78,967 80,546 104,277 106,052	15,560 15,560 3,112 3,174 7,033 7,173 82,157 83,800 107,862 109,708	15,560 15,560 3,237 3,302 7,317 7,463 85,476 87,186 111,591 113,511	3,368 3,436 7,613 7,765 88,930 90,708 115,470 117,468	5 3,504 3,574 5 7,920 8,078 3 92,522 94,373 3 119,507 121,586	
Годовая выработка энергии(МВ1 72,377,879 42,843,772 2,895,115 2,89													
Годов. Ст-сть выработки(\$/МВтч) Средн. Ст-сть выработки(\$/МВтч) 34.26	29.06 29.54	4 30.02 30.51	31.02 31.53	32.05 32.5	9 33.13 33.6	8 34.25	34.83 35.42	36.02 36.63	37.26 37.89	38.54 39.2	1 39.88 40.5	7 41.28 42.00	42.73 43.48

Объем услуг и работ

1. Виды работ и услуг выполняемые Подрядчиком

Работы и услуги, выполняемые подрядчиком, включают в себя проектирование, изготовление, производство, испытание в фабричных условиях, упаковку, перевозку на площадку, разгрузку и хранение на стройплощадке, монтаж, тестирование, наладку, сдачу в эксплуатацию, контрольные испытания, проверку технико-эксплуатационных характеристик и передачу в промышленную эксплуатацию энергоблока «под ключ» в полном объеме. Нижеследуют основные работы и услуги, но их перечень не ограничивается на этом:

- (1) Газовая турбина и вспомогательное оборудование
- (2) Генератор газовой турбины и вспомогательное оборудование
- (3) Паровой генератор регенерации тепла и вспомогательное оборудование
- (4) Паровая турбина и вспомогательное оборудование
- (5) Генератор паровой турбины и вспомогательное оборудование
- (6) Электрическая система для генератора газовой турбины
- (7) Электрическая система для генератора паровой турбины
- (8) Распределительное устройство 220kB
- (9) Конденсатор паровой турбины и вспомогательное устройство
- (10) Система циркуляции охлаждающей воды
- (11) Система горячего водоснабжения
- (12) Система обработки подпиточной воды
- (13) Система обработки сточной воды
- (14) Замкнутая система охлаждающей воды для охлаждения смазочного масла и другие охлаждающие средства
- (15) Работы с оборудованием, фундаментами сооружений и определенными устройствами
- (16) Архитектурные работы с необходимым оборудованием
- (17) Система противопожарной безопасности энергоблока
- (18) Предварительная обработка природного газа и газокомпрессорная станция

- (19) Обводная труба и отводная заслонка
- (20) Оборудование и система подачи воздуха
- (21) Система контроля и мониторинга деятельности энергоблока
- (22) Система наблюдения за непрерывной эмиссией энергоблока
- (23) Монтажные работы всего оборудования в рамках снабжения
- (24) Обучение персонала Заказчика на предприятии сроком четыре (4) недели
- (25) Вся необходимая документация по контролю, управлению и сервисному обслуживанию энергоблока
- (26) Все чертежи и схемы фактического расположения оборудования и систем
- (27) Компактная компьютерная модель-симулятор эксплуатации и управления энергоблоком
- (28) Один (1) год надзорных работ инженеров Подрядчика на гарантированный период
- (29) Запасные части на пять (5) лет работы
- (30) Осмотр и анализ предприятия и площадки
- (31) Пусконаладочные испытания и сдача в эксплуатацию
- (32) Контрольные испытания и проверка гарантийных технико-эксплуатационных характеристик
- (33) Транспортировка оборудования до площадки

2. Виды работ и Услуг, выполняемых ГАК «Узбекэнерго»

Нижеследующие виды работ и/или услуг, связанные с энергоблоком, обеспечиваются ГАК «Узбекэнерго»:

- (1) Подпиточная вода, пистьевая вода, рабочие воздух и пар, дополнительный пар, электроэнергия низкого и среднего напряжения для строительных нужд, сдача в эксплуатацию и гарантийные и пусконаладочные испытания.
- (2) Детальный отчет об оценке воздействия на окружающую среду (EIA Report)
- (3) Содействие в получении разрешений со стороны соотвествующих экологических органов необходимых для строительства и функционирования энергоблока.
- (4) Топографическая съемка и картография.
- (5) Исследование грунта площадки/Бурение скважин.

- (6) Запрос природного газа, электроэнергии и горячей воды необходимых для сдачи в эксплуатацию и пусконаладочных испытаний.
- (7) Подготовка нивелирование (планировка) площадки, включая зону временного хранения в период строительства и подготовка подъездных путей для доставки крупногабаритных компонентов оборудования.
- (8) Демонтаж и ликвидация наземных и подземных структур площадки, если имеются.
- (9) Перемещение существующих трубопроводов природного газа и горячей воды.
- (10) Перемещение и модификация существующих линий воздушной электропередачи на 35 кВ и 220 кВ.
- (11) Место для склада дополнительных частей и специальных средств технического обслуживания.
- (12) Ограждение площадки энергоблока, подъездные пути к оборудованию и водосточным трубам на территории энергоблока.