



Ministero dell'Ambiente e della Tutela del Territorio e del Mare – Direzione Generale Valutazioni Ambientali

### E.prot DVA - 2010 - 0005793 del 26/02/2010

Gruppo Istruttore Commissione Istruttoria IPPC ISPRA
Dott. Marco Mazzoni
Via Curtatone 3
00185 Roma

e p.c.

Ministero dell'Ambiente e della Tutela del Territorio e del Mare Via C. Colombo 44 00147 Roma

17 Febbraio, 2010

Prot. N. O.10.010 Invio dati e informazioni richieste durante riunione del 02 febbraio 2010 con il G.I. della Commissione Istruttoria IPPC presso la sede ISPRA per l'istruttoria del rinnovo autorizzazione AIA della Centrale

Come da richiesta del verbale della riunione in oggetto il Gestore dell'impianto signor Frank Krueger, in qualità di Capo Centrale, invia i seguenti dati e supplementi di informazioni:

1. Dati emissivi registrati dagli SME relativi all'anno 2009 - Allegato 1

2. Piano di gestione acque di centrale concordato con la Provincia di Vercelli

3. A chiarimento della richiesta della realizzazione di nuova Area Ecologica riportata nella domanda di rinnovo, il Gestore specifica che non ritiene che tale nuova in stallazione si renderà più necessaria, almeno nel corso del prossimo futuro e richiede quindi al G.I. di considerare tale richiesta come non più attiva.

Di seguito si riportano gli:

Allegato 1 Riassunto dati emissivi registrati dagli SME anno 2009

Allegato 2 Documentazione sulla gestione scarichi idrici di centrale costituita da:

- Lettera E.ON del 31/10/2007 con allegata Relazione descrittiva del sistema acque di centrale
- Lettera Provincia di Vercelli del 19/11/2007
- Lettera Provincia di Vercelli del 10/12/2007

Distinti saluti

Il Capo Centrale (Frank Krueger) E.ON Produzione Centrale Livorno Ferraris S.p.A. Centrale Termoelettrica Sicurezza & Ambiente / Safety & Environment SP 7, km 9+430 13046 Livorno Ferraris www.eon.it

Federica Traversa T +39-01 61-19 85-2 70 F +39-01 61-19 85-2 22 federica.traversa@eon.com

Sede legale Via Vespucci 2 20124 Milano

Capitale Sociale € 100.000 i.v. P.Iva / C.F. 03360260966 Soggetta a direzione e coordinamento del socio unico E.ON Italia S.p.A.



### ALLEGATO 1

RIASSUNTO DATI EMISSIVI REGISTRATI DA SME NELL'ANNO 2009

# 1 - RAPPRESENTAZIONE ANNUALE

## **TURBINA A GAS 11**

	Ore di funzionamento annue	4.213
	Energia prodotta (MWh) (1)	771.620,8 MWh
	Emissione in massa (kg)	25.209,1
8	Concentrazione media annua <sup>(2)</sup> (mg/Nm³)	4,99
į	Massima Concentrazione giornaliera (mg/Nm³)	28,29
	Emissione in massa di NOx (kg)	128.503
Š	Concentrazione media annua <sup>(2)</sup> (mg/Nm³)	22,42
	Massima Concentrazione giornaliera (mg/Nm³)	32,83

## **TURBINA A GAS 12**

ב כ	71 OVO V CANONIO	
	Ore di funzionamento annue	4.066
	Energia prodotta (MWh) (1)	749.855,1 MWh
	Emissione in massa (kg)	29.298,3
8	Concentrazione media annua (2) (mg/Nm³)	6,03
,	Massima Concentrazione giornaliera (mg/Nm³)	29,1
ı	Emissione in massa di NOx (kg)	116.421
Š	Concentrazione media annua (2) (mg/Nm³)	19,35
	Massima Concentrazione giornaliera (mg/Nm³)	27,98

### Note

- Da dati di esercizio
   Calcolata come media delle medie mensili

Dati emissivi conformi ai limiti espressi in decreti autorizzativi e in linea con quanto stabilito in D. Lgs. 152/2009 Allegato VI.

# RIASSUNTIVO DATI EMISSIONI DI CENTRALE DA SME PER L'ANNO 2009



## 2 - RAPPRESENTAZIONE MENSILE

## **TURBINA A GAS 11**

とことのこ	URDINA A GAO												
		Carico	Portata	Portata fumi	Temperatura	Disponibilità	% 0%		လ			NOX	
Ore funzion.	Mese	effettivo turbina	gas ingresso			dei dati	misurata	Conc. misurata	Conc. normalizz	Massa totale	Conc. misurata	Conc. normalizz	Flusso di massa
		WW	Nm3/h	Nm3/h	၁.	%	%	mg/Nm3	kg/Nm3	ķ	mg/Nm3	kg/Nm3	2
337,23	-	238,3	64302,1	2001724,8	109,4	100	13,98	1,8	1,6	160,6	16,6	21,8	2339,9
303,07	2	180,8	52047,4	1612740,5	106	99,1	14,15	10,9	10,2	3931,9	17,4	23,7	10593,6
356,03	က	171,3	50047,7	1543579,4	105,1	95,8	13,66	10,2	9,5	3738,5	20,2	27,1	11610
24,46	4	197	54146,8	1693560,6	104,1	100	14	2	1,8	16,8	18,8	24,7	249,1
232,40	2	184,8	52345,8	1626942,4	106,5	97,4	13,89	5,2	5,1	1003,3	18,1	24,3	7336,2
326,40	9	190,5	53844	1676078,5	109,3	98	13,87	7,2	8,9	2598,2	17,3	23	10465,2
353,20	_	171,9	50451,6	1573064,6	107,3	100	14,22	5,1	4,8	1873,6	15,8	21,5	10722,3
341,37	∞	197,3	56129,5	1751634,9	107,2	100	13,98	3	2,6	1303,9	15,2	19,9	11572,2
531,55	6	201,8	56664,6	1761106,9	108,9	98,9	13,07	2,4	2	1662,7	16,1	50,9	18712,3
544,55	9	200,8	56544,6	1763368,4	107,7	100	14,16	3,7	3,4	2700	17.1	23	21142
361,53	11	202,2	57139,2	1782377,2	104,2	100	14,12	4,9	4,4	2405,3	15	20	11667
501,57	12	207,3	58470,9	1824212,7	106,9	100	14,13	8	7,7	3814,3	14,3	19,1	12093,2

<b>TURBINA A GAS 12</b>	A A GAS	; 12				+ :							
		Carico	Portata	Dortata fiimi	Temperatura	Disponibilità	% 0%	1000年	CO CO			NO. NO.	
Ore	Mese	effettivo	gas		Fumi	dei dati	misurata	Conc.	Conc.	Massa	Conc.	Conc.	Flusso di
funzion.	-	turbina	Ingresso					misurata	normalizz	totale	misurata	normalizz	massa
		WW	Nm3/h	Nm3/h	ပ္	%	%	mg/Nm3	kg/Nm3	kg	mg/Nm3	kg/Nm3	kg
170,48	-	246,2	65787,5	2049413	112	100	13,9	2	1,7	116,9	15	19,4	1813.5
191,32	2	186,8	53028,2	1656259,7	106,5	100	13,91	8,4	7,8	2070,6	13,8	19,2	5541,1
372,35	က	172,4	50097,5	1562713,4	106,6	100	14,39	9,2	8,7	4104,1	15,6	21,6	10866,3
221,31	4	169	48915	1527410,2	105,4	100	14,38	5,8	5,3	1304,9	17.7	24,6	6835,4
277,25	သ	181,6	51467,9	1532614,3	107,4	93,4	13,38	8,2	80	2117,6	14,7	20,1	7520,4
339,20	9	182,8	51892,3	1618308,6	109,4	100	14,35	9,5	9,3	3375,4	14,7	20,3	9910,6
402,12	_	174	50542,6	1575862,1	107,9	100	14,45	6'9	6,7	3114,7	13,2	18,5	11218,6
232,58	∞	212,2	58943,9	1839097,7	109,1	100	14,23	5,1	4,9	1098,5	13,9	18,9	7778,1
577,03	တ	201,2	56140,2	1755557,4	109,5	9,66	13,47	2,5	2,2	1948,5	14,1	18,2	18086,1
519,46	9	203,6	56739	1766713,9	109	8'66	14,25	4,6	4,3	2949,6	14,7	20	17710
309,20	=	200	56418,7	1762804,9	105,3	100	13,77	6,3	5,8	2332,2	11,6	15,2	7355,5
453.31	12	203.5	57428.8	1791488,9	108	100	14,25	8,2	7,7	4765,3	11.9	16.2	11785.5

### Gruppo 11

	Ore di funzionamento annue	4.213
	Energia prodotta (MWh) (1)	827.847
	Emissione in massa (kg)	25.209,1
	Concentrazione media annua (2) (mg/Nm <sup>3</sup> )	4,99
co	Concentrazione media annua (3) (mg/Nm <sub>4</sub> )	5,00
	Massima Concentrazione giornaliera (mg/Nm³) (4)	24,46
	Emissione in massa di NOx (kg)	128.503
	Concentrazione media annua (2) (mg/Nm <sup>3</sup> )	22,42
NOx	Concentrazione media annua (3) (mg/Nm²)	21,78
	Massima concentrazione media su 48 ore (mg/Nm³) (5)	36,34
	Concentrazione mensile massima (mg/Nm³)	27,10

### Gruppo 12

	Ore di funzionamento annue	4.066
	Energia prodotta (MWh) (1)	786.931
	Emissione in massa (kg)	29.298,3
СО	Concentrazione media annua (2) (mg/Nm <sup>3</sup> )	6,03
	Concentrazione media annua (3) (mg/Nm <sup>3</sup> )	5,80
	Massima Concentrazione giornaliera (mg/Nm³) (4)	26,36
	Emissione in massa di NOx (kg)	116.421
	Concentrazione media annua (2) (mg/Nm <sup>3</sup> )	19,35
NOx	Concentrazione media annua (3) (mg/Nm <sup>3</sup> )	19,09
	Massima concentrazione media su 48 ore (mg/Nm³) (5)	29,90
	Concentrazione mensile massima (mg/Nm³)	24,60

### Note

- 1. calcolata come somma dei prodotti delle ore mensili di funzionamento per la potenza media mensile
- 2. calcolata come media delle medie mensili
- 3. calcolata come media (non pesata) delle concentrazioni orarie
- 4. criterio di verifica della conformità delle emissioni ai limiti prescritti: la media sulle 24 ore non supera il limite prescritto
- 5. criterio di verifica della conformità delle emissioni ai limiti prescritti: 95% di tutte le medie su 48 ore non supera il 50% del valore limite

### Gruppo 11

	Ore di funzionamento annue	4.213
	Energia prodotta (MWh) (1)	827.847
	Emissione in massa (kg)	25.209,1
СО	Concentrazione media annua (2) (mg/Nm <sub>1</sub> )	4,99
	Concentrazione media annua (3) (mg/Nm²)	5,00
	Massima Concentrazione giornaliera (mg/Nm³) (4)	28,29
	Emissione in massa di NOx (kg)	128.503
NO	Concentrazione media annua (2) (mg/Nm <sup>3</sup> )	22,42
NOx	Concentrazione media annua (3) (mg/Nm³)	22,05
	Massima Concentrazione giornaliera (mg/Nm³) (4)	32,83

### Gruppo 12

		Ł	
	Ore di funzionamento annue	1	4.066
	Energia prodotta (MWh) (1)	1	786.931
	Emissione in massa (kg)	ţ	29.298,3
	Concentrazione media annua (2) (mg/Nm³)	k	6,03
СО	Concentrazione media annua (3) (mg/Nm3)		5,80
	Massima Concentrazione giornaliera (mg/Nm³) (4)		29,1
	Emissione in massa di NOx (kg)	l _	116.421
	Concentrazione media annua (2) (mg/Nm <sup>3</sup> )	1	19,35
NOx	Concentrazione media annua (3) (mg/Nm³)	I	[19,09
l	Massima Concentrazione giornaliera (mg/Nm³) (4)	1	27,98

### Note

- 1. calcolata come somma dei prodotti delle ore mensili di funzionamento per la potenza media mensile
- 2. calcolata come media delle medie mensili
- 3. calcolata come media (non pesata) delle concentrazioni orarie
- 4. criterio di verifica della conformità delle emissioni ai limiti prescritti: la media sulle 24 ore non supera il limite prescritto

E.ON Italia Produzione S.p.A., V.le della Liberazione 18, 1-20124 Milano

Spettabile Provincia di Vercelli Settore Tutela Ambientale Via s.Cristoforo 3 13100 Vercelli

c.p.c.

Ministero dell'Ambiente e della Tutela del Territorio e del Mare - Direzione Generale per la Salvaguardia Ambientale -Via C. Colombo, 44 Divisione VI 00147 Roma

Milano, 31.10.2007

Riferimento: Centrale Termoelettrica E.ON Italia Produzione S.p.A. di Livorno Ferraris (VC) — Istruttoria tecnica per la valutazione del piano di prevenzione e gestione delle acque meteoriche di dilavamento e delle acque di lavaggio delle aree esterne di cui alla lettera del Ministero dell'Ambiente e della Tutela del Territorio e del Mare del 03.10.2007 prot. n. DSA-2007-0026050

Oggetto: Integrazioni tecniche spontance

Spettabile Dipartimento

In riferimento all'istruttoria tecnica di cui sopra ed in integrazione alla documentazione del piano trasmessa a codesta spettabile Amministrazione in data 03.11.2006 e 08.12.2006 ed al Ministero dell'Ambiente e della Tutela del Territorio e del Mare in data 27.04.2007, la scrivente Società invia l'allegata relazione tecnica al fine di fornire ulteriori elementi per una completa informazione circa le strutture deputate alla gestione delle acque di scarico di centrale.

In particolare si segnala la presenza dei seguenti aspetti peculiari:

- Unità di monitoraggio e registrazione in continuo dei parametri significativi della qualità degli effluenti idrici di centrale;
- Sistema automatico di interruzione della portata effluente correlato all'unità di monitoraggio sopra detta;

E.ON Italia Produzione S.p.A.

Viale della Liberazione 18 20124 Milano www.eon-kraftwerke.com

Ing. Fioravante Clematide T +39-02-66791025 F +39-02-66791001 fioravante.clematide@conenergle.com Nostro riferimento EIP-FC Prot. n. 0.07.0085

Sede legale e amministrativa Milano Foro competente Milano C.C.I.A.A. R.E.A. Milano 1670500

Societá soggetta all'attivitá di direzione e coordinamento del socio di maggioranza E.ON Kraftwerke GmbH

Presidente Consiglio di Amministrazione: Dr. Erich Schmitz

Amministratori delegati: D.ssa Roberta Benedetti Dr. Ansgar Peiß Sig, Frank Krueger p.i. e c.f. 03360260966

207 ERP PdV IntegrissoMetrociche doc

Restando a disposizione per qualsiasi ulteriore chiarimento, si porgono i più cordiali saluti.

EON Italia Produzione S.p.A.

Frank Kruger Amministratore Delegato

Allegato:

Relazione descrittiva sistema delle acque di centrale.



E.ON Italia Produzione S.p.A.

### CENTRALE TERMOELETTRICA E.ON Italia Produzione di Livorno Ferraris (VC)

### RELAZIONE DESCRITTIVA DEL SISTEMA ACQUE DI CENTRALE

Milano, 31 Ottobre 2007



Ottobre 2007

### Indice

1	Condizioni del sistema delle acque	3
1.1	Scopo	
1.2	Condizioni meteo tipiche dell'area della centrale	
1.3	Composizione delle acque reflue	3
2	Struttura del sistema gestione acque	3
2.1	Descrizione del sistema approvvigionamento acque industriali	4
2.2	Descrizione del sistema per acqua demineralizzata	4
2.3	Descrizione del sistema approvvigionamento acqua sanitaria	5
2.4	Descrizione della rete degli scarichi civili	5
2.5	Descrizione del sistema per acque industriali	6
2.6	Descrizione del sistema monitoraggio scarichi	7
3	Allegati	8



Otlobre 2007

### 1 CONDIZIONI DEL SISTEMA DELLE ACQUE

### 1.1 SCOPO

Il presente rapporto descrive il sistema di gestione delle acque in approvvigionamento e scarico della centrale elettrica a ciclo combinato di Livorno Ferraris.

### 1.2 CONDIZIONI METEO TIPICHE DELL'AREA DELLA CENTRALE

Nell'area della centrale le condizioni ambiente tipiche attese sono:

Parametro ambientale	Valore
Temperatura ambiente media nella stagione calda	29 °C
Temperatura ambiente massima nella stagione calda	36 °C
Temperatura ambiente media nella stagione fredda	3 °C
Temperatura ambiente minima nella stagione fredda	-7,7 °C
Precipitazioni piovose massime giornaliere	205,6 mm

### 1.3 COMPOSIZIONE DELLE ACQUE REFLUE

Gli scarichi idrici previsti dalla centrale saranno tipicamente:

Parametro	Valore (1)
Temperatura	25°C
pH	6.5 8.5
BOD (5 giorni a 20°C)	40 mg/i
COD	90 mg/l
TSS	80 mg/l
TDS	. 3.500 mg/l
Olio e grasso	20 mg/l
Ferro solubile come Fe	2 mg/l
Zinco come Zn	0,2 mg/l
Ammoniaca	5 mg/l
Solfito come SO4	1.000 mg/l
Cloruri come CL	1.000 mg/l

<sup>(1)</sup> Valori/Intervalli massimi considerati in fase progettuale

### 2 STRUTTURA DEL SISTEMA GESTIONE ACQUE

L'impianto di approvvigionamento acque della centrale è composto dai seguenti elementi:

- Punti di approvvigionamento (Roggia Acquanera e pozzo in sito)
- Serbatoi di accumulo acque in ingresso
- Impianto sanificazione acqua a uso sanitario
- Impianto di demineralizzazione delle acque
- Rete di distribuzione alle utenze civili e industriali

mentre il sistema di scarico acque reflue e' costituito da:

- · Rete di raccolta acque reflue e meteoriche
- Separatori olio / acqua
- Sistema di raffreddamento dell'acqua



Ottobre 2007

### Sistema di campionamento

Uno schema della struttura delle reti delle acque e' riportata in allegato 1; in tale schema i vari flussi sono colorati differentemente e i pozzetti sono etichettati con la prima lettera che ne identifica l'utilizzo e da un numero che li identifica univocamente:

- S x Scarichi civili (sewage)
- R x Scarichi pluviali (rainwater)
- O x Scarichi potenzialmente oleosi (oily)
- W x Scarichi di processo (process)

### 2.1 DESCRIZIONE DEL SISTEMA APPROVVIGIONAMENTO ACQUE INDUSTRIALI

Le acque grezze vengono prelevate dal canale ROGGIA ACQUANERA o dal CANALE MAGRELLI per essere convogliate in una vasca fornita di due pompe. Attraverso un tubo comune e due filtri a maglia fine autopulenti per acque grezze, le pompe trasferiscono l' acqua fino al serbatoio di accumulo delle acque grezze. Nell'impossibilità di alimentare con acque grezze, il serbatoio può essere alimentato con acqua di pozzo. In tal caso, la pompa dovrà essere attivata manualmente per l'acqua del pozzo di riserva.

L'acqua contenuta nel serbatoio di raccolta delle acque grezze sarà utilizzata per il sistema antincendio, per fornire l'acqua all'impianto di demineralizzazione, per compensare i picchi di richiesta di acque grezze e per consentire il funzionamento della centrale nei periodi di manutenzione o di carenza delle scorte di acque grezze.

Il serbatoio d'accumulo delle acque grezze è progettato per contenere in totale 1200 m³ compresi 630 m³ destinati esclusivamente a scopi antincendio.

Una linea di drenaggio preserva il serbatoio di raccolta delle acque grezze dal rischio di tracimazione e il serbatoio stesso è a cielo aperto. Il serbatoio è corredato di un indicatore di livello locale e di un indicatore di livello remoto. Le pompe delle acque grezze si attivano e disattivano per effetto di questo segnale remoto.

Per impedire la crescita biologica, il serbatoio di accumulo delle acque grezze viene disinfettato con dosaggi di ipocloruro di sodio.

L'acqua grezza stoccata nel serbatoio viene quindi inviata nell'impianto di trattamento per poter essere usata con scopi industriali.

### 2.2 DESCRIZIONE DEL SISTEMA PER ACQUA DEMINERALIZZATA

Il sistema di demineralizzazione serve ad eliminare impurezze e a demineralizzare le acque grezze in arrivo dai punti di approvvigionamento e stoccate nel serbatoio e fornire le acque demineralizzate alle utenze della centrale. Il sistema mantiene una pressione minima delle acque demineralizzate nella rete.

Il sistema comprende:

- · filtri a letto minerale
- filtri ai carboni attivi,
- scambiatori di cationi,



Ottobre 2007

- · degassificatore,
- · scambiatori di anioni
- scambiatore a letto misto
- impianto per osmosi inversa: composto da due linee e si può collegare alternativamente a ciascuna linea di scambio a ioni tra lo scambiatore di anioni e il filtro a letto misto.

Le pompe di distribuzione delle acque demineralizzate alimentano il sistema di condotti di distribuzione alle seguenti utenze:

- Sistema principale di tubazioni del condensato
- Condensatore
- Sistema di svuotamento condensatore
- Sistema acqua di raffreddamento a circuito chiuso
- Sistemi di dosaggio
- Per rifornire le acque demineralizzate ai sistemi di dosaggio per carboidrazidi, fosfato e ammoniaca.
- Sistema di generazione vapore ausiliario
- Sistema di pulizia per superfici
- Condensatore
- Attrezzatura da laboratorio
- Dispositivi di pulizia per l'attrezzatura installata all'interno dell'edificio dell'impianto di trattamento dell'acqua
- Rubinetti con raccordi per tubi flessibili per lo skid per l'acqua di lavaggio del compressore della turbina a gas nell'edificio della turbina a gas.

### 2.3 DESCRIZIONE DEL SISTEMA APPROVVIGIONAMENTO ACQUA SANITARIA

L'acqua di pozzo viene trasferita da un serbatolo di accumulo per l'acqua potabile attraverso il sistema di trattamento (carboni attivi e clorazione). La pompa si attiva e disattiva automaticamente in base al livello di acqua nel serbatolo. Il serbatolo è protetto dal rischio di tracimazione da una linea di drenaggio ed è a cielo aperto.

Lo skid della pompa dell'acqua potabile trasferisce l'acqua potabile del serbatoio di accumulo alle diverse utenze (servizi igienico-sanitari e punti di spillamento) attraverso una rete di distribuzione mantenendo una pressione minima dell'acqua potabile nella rete.

I principali punti di spillamento si trovano nei seguenti edifici/aree:

- Guardiania (acqua igienico-sanitaria)
- Palazzina uffici (acqua igienico-sanitaria, impianti HVAC umidificatore a vapore, pulizia dell'unità di raffreddamento)
- Officina e magazzini (acqua igienico-sanitaria)
- Impianto di trattamento acque (sciacquatura del filtro a carboni attivi dell'impianto di trattamento per acqua potabile, alimentazione all'impianto di trattamento acqua)

### 2.4 DESCRIZIONE DELLA RETE DEGLI SCARICHI CIVILI

Un sistema di tubazioni fognarie raccoglie gli scarichi dalla guardiania, dalla sala macchine e dalla palazzina uffici e lo trasporta alla fossa di trattamento.

ŧ .



Ottobre 2007

Il trattamento degli scarichi civili avviene in una struttura costituita da una serie di camere collegate in cui il liquame in arrivo viene riversato nel serbatolo di stabilizzazione primario, dove i solidi sedimentabili precipitano sul fondo dove vengono trattenuti per essere estratti periodicamente.

Il serbatolo di stabilizzazione primario e' dimensionato in modo da poter contenere eventuali punte di scarichi in arrivo.

La parte leggere della corrente che supera la camera primaria viene trasferita alla seconda camera, una biozona di primo livello, dove entra in contatto ravvicinato con alcuni microrganismi naturali (biomassa) che ne colonizzano la superficie. In questa prima fase di trattamento biologico avviene l'attività' di sgrossatura, nel corso della quale vengono assorbite le fluttuazioni di domanda di ossigeno biochimico (BOD5) ed i livelli di detergente che altrimenti inibirebbero l'azione biologica nella seconda fase. Il sistema di gestione del flusso trasferisce il liquame alla biozona di secondo livello ad un ritmo costante. Le condizioni di trattamento nella biozona di secondo livello sono ottimizzate in quanto il livello del liquido è costante. Nella seconda fase il liquido in arrivo e' mantenuto sotto agitazione e, la biomassa viene alternativamente immersa per consentire l'assorbimento, la digestione e l'ossigenazione della massa. Il liquame contenente la biomassa in eccesso sotto forma di solidi fini stabilizzabili (humus) viene convogliato al serbatoio di stabilizzazione finale attraverso un tubo di trasferimento sommerso. L'humus viene prelevato e conservato per essere estratto periodicamente contemporaneamente al fango nel serbatoio di stabilizzazione principale. Lo scarico della frazione liquida dal serbatoio di stabilizzazione finale avviene mediante un sifone rovesciato.

I fanghi accumulati nell'impianto per il trattamento dei liquami sono smaltiti periodicamente in conformità alle disposizioni ambientali.

### 2.5 DESCRIZIONE DEL SISTEMA PER ACQUE INDUSTRIALI

In centrale si generano due tipi di reflui industriali:

- · Acque potenzialmente oleose
- Acque non a rischio di contaminazione da olio

### Acque potenzialmente oleose

Il sistema di drenaggio dell'acqua di processo raccoglie le acque reflue dalle varie strutture, edifici e sistemi della centrale e le convoglia ai separatori di olio.

Le acque reflue del generatore di vapore, della turbina a vapore e dell'edificio della turbina a gas vengono raccolte per gravità nel pozzetto vicino al separatore d'olio 02UBH. In aggiunta, l'acqua reflua proveniente dai due pozzetti presenti all'interno dell'edificio della turbina a vapore (pozzetto di raccolta) e dell'edificio caldaie (pozzetto caldaia ausiliaria) viene sollevata tramite pompe ridondanti del pozzetto ad un livello superiore che ne consente anche in questo caso il flusso per gravità verso il separatore d'olio.

Le acque meteoriche raccolte nei bacini di contenimento dei trasformatori vengono raccolte in una vasca sotterranea e sollevate tramite pompe ridondanti ad un livello superiore che ne consente il flusso per gravità verso il separatore d'olio.

Il separatore olio / acqua viene pulito periodicamente rimuovendo l'olio e i fanghi separati che vengono gestiti come rifiuti, mentre le acque sono rilanciate nella rete di raccolta generale.

### Acque non a rischio di contaminazione da olio



Ottobre 2007

Le altre fonti di generazione di effluenti idrici, non a rischio di contaminazione, sono quelle derivanti dalla vasca di neutralizzazione dell'impianto di demineralizzazione, dal sistema di controlavaggio dei filtri acque grezze e dalle acque meteoriche (ad eccezione di quelle raccolte nei bacini di contenimento dei trasformatori). Tali flussi vengono inviati nella rete di raccolta generale.

Tutte le acque convogliate nella rete generale vengono inviate nella vasca di raccolta da cui tramite tre pompe, sono rilanciate nel bacino di raccolta degli effluenti (UGU). Due pompe, collocate nella camera di pompaggio del bacino di raccolta degli effluenti scaricano l'acqua nella Roggia Acquanera.

### 2.6 DESCRIZIONE DEL SISTEMA MONITORAGGIO SCARICHI

Il sistema di monitoraggio scarichi e' basato su due principi:

> Analisi in continuo dei parametri maggiormente significativi

Sulla vasca di raccolta finale e' previsto un sistema di analisi in continuo che consenta il monitoraggio dei parametri significativi delle acque prima dello scarico finale.

I parametri monitorati in continuo sono:

- Temperatura
- Presenza olio
- pH
- · conducibilità

Il campione di acqua della vasca per il monitoraggio continuo delle acque reflue viene prelevato direttamente dal bacino di raccolta UGU e suddiviso tra i vari sensori:

- Sensore di temperatura: un sensore di temperatura con trasduttore è installato per misurare la temperatura nello scarico degli effluenti. Questo strumento genera un segnale elettrico compreso tra 4 e 20 mA che viene trasferito in sala controllo dove viene convertito, indicato e registrato
- Sensore presenza olio: Per misurare la contaminazione di olio nello scarico degli effluenti è installato uno strumento che genera un segnale elettrico compreso tra 4 e 20 mA che viene trasferito in sala controllo dove viene convertito, indicato e registrato.
- Elettrodo pH: un sensore di pH con trasduttore è installato per misurare il valore del pH nello scarico degli effluenti. Questo strumento genera un segnale elettrico compreso tra 4 e 20 mA che viene trasferito in sala controllo dove viene convertito, indicato e registrato.
- Conduttivimetro: un conduttivimetro con trasduttore è stato installato per misurare la conduttività nello scarico degli effluenti. Questo strumento genera un segnale elettrico compreso tra 4 e 20 mA che viene trasferito in sala controllo dove viene convertito, indicato e registrato.

Il sistema, nel caso di derive dei parametri rilevate dagli strumenti interviene automaticamente con il blocco delle pompe di rilancio fuori dalla vasca e invia il segnale di allarme alla sala controllo per un tempestivo intervento da parte degli operatori.



Ottobre 2007

### Eampionamento automatico dell'effluente giornaliero

Oltre al monitoraggio in continuo e al correlato sistema di controllo dello scarico il sistema di campionamento e' dotato anche di un campionatore automatico che preleva i campioni dalle condotte di scarico in base ad intervalli o flussi prestabiliti. I campioni vengono raccolti in un set di 12 flaconi riempiti con un flusso costante della corrente in uscita nell'arco della giornata in modo da ottenere un campione rappresentativo della qualità dell'effluente giornaliero.

I flaconi vengono conservati all'interno dell'armadietto ad una temperatura costante per almeno una settimana e sono a disposizione per eventuali analisi di laboratorio.

Il P&I del sistema di monitoraggio e campionamento e' riportato in Allegato 2.

In attesa dei valori analitici delle concentrazioni degli inquinanti nello scarico finale e allo scopo di verificare la concentrazione risultante dei vari inquinanti nelle condizioni piu' conservative di mancanza di pioggia e di massimo valore di solidi sospesi, e' stato effettuato un bilancio di massa degli effluenti in uscita.

La concentrazione media di ciascun inquinante e' stata calcolata tramite al formula:

$$X_{average} = \frac{\sum x_{flow} * m_{flow}}{\sum m_{flow}}$$

Dove

X<sub>average</sub>: concentrazione media di un inquinante

x<sub>flow</sub> : concentrazione dell'inquinante nel singolo flusso

m<sub>flow</sub>: portata del flusso in 24 ore

I valori risultanti delle concentrazioni dei vari inquinanti sono riportati nello schema in Allegato 3.

### 3 ALLEGATI

Allegato 1: Disegno concettuale del sistema delle acque/acque reflue

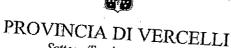
Allegato 2: P&i Schema di monitoraggio e campionamento acque

Allegato 3: Stima delle concentrazioni dei vari inquinanti nella corrente effluente

Centrale Termoelettrica E. ON Livorno Ferraris - Stima delle concentrazioni dei vari inquinanti nella corrente effluente

	William Control										
	Limiti progettuali	ttvali		ច	NH4	Fe	Ha.	TSS	Flusso	Flusso giornaliero	
	_		-	шву	mg/l	mg/I	,	l/out	massimo	medio	
				max. 1000	тах. 5	max. 2	6,5-8,5	80	Jac/Rv	pg.	
	Posizione/Unità	Sigla	Pozzetto raccolta	ច	NH4	ą	王	TSS	Flusso	Flusso	
	Troppo nieno certatorio accessor			/bu	l/gm	mg/l	,	ma/l	Massimo	medio	
	7	113A / 11GC							ng/set.	pa	
~ 0		USG		c							Contributo non previsto in condizioni di normi
m .	Implanto fognario	UGV	R65		000	0.0		1000.0	1.2	10	funzionamento
4	Avviamento e amesto sistema vapore	MHΩ.	ROU	) c	0.0	0.0		40.0	5.0	200	Regolata in base a Δp
2	Separazione olio/acqua 1	011JRH	5400		3.0	0.0		0.0	7.5	0.7	Dipendente dal livello fossa
ဖ	Separazione olio/acqua 2	021.RH	2014	-   ·	0.0	0.0		0.0	2 2	08.5	Dipendente dal livello serbatolo
_	Impianto di purificazione condensato	UMA	2	0	0:0	0.0		80	0.0	0.0	Da bacini trasformatori
<b>1</b> 00	Sistema di campionatura acqua di processo	OMB		5	3.0	246.8		0.0	00	2 5	Sporadica
6	Impianto acqua demineralizzazione		0133	<b>-</b>	3.0	0.0		0.0	0.3	2 6	2,8 t ogni 4 giorni
	Filtro multistrato	<u> </u>	312	-						9:	Permanente
	Filtri ai carboni attivi	Cigo		0	0.0	0.0		488.0	40.0	000	
	Filtri per osmosi inversa	GD		) c	0.0	0.0	8.3	0.0	25.0	4.0	4m² ogni 25m² di acqua filt
	Serbatoio di neutralizzazione	99	+	7	0.0	0.0	7.0	0.0	0.6	0.0	30 giorni per 2*12,5 l/sec*900 sec
	Resine cationiche e resine anioniche	OSU OSU		9020				-		13.0	Permanente
	Letto misto	Gen	+	0000	12.8	0.0	8.3	0.0	3.5	0	
	Filtro ai carboni attivi acqua sanitaria	CON		3/20	90	0.0	8.3	0.0	35	3.0	9,5 t ogni 12 ore
9	Acque piovane (contributo considerato nullo)	Impianto		> 0	0.0	0.0		0.0	9	5 5	4 settimane
2	Concentrazione risultante		+	325.4	0.0	0.0		0.0	0.0	200	Ogni 14 giorni per 1,6 l/sec*900 sec
		<del> </del>		1	6.3	1.8	-	80.0	-	135 5	Contributo considerato nullo

Non sono consentite la riproduzione, trasmissione o fudilizzo di questo documento o del suo contenuto senza espircila autorizzazione scritta. I trasgressori potranno essere chari per danni.
Tutti i diritti, compresi i diritti basati sulta registrazione di brevetti, modelli di ultità o modelli omamentali sono riservati



Settore Tutela Ambientale

Vercelli, li 19.11.2007

N.Prot.: 0060506/000

N.Eman.:

Struttura 008-04 CDC 04-810

OGGETTO: Società E.ON Italia Produzione S.p.A.-Centrale termoelettrica di Livorno F. (VC). Procedura inerente al rilascio di parere richiesto dal Ministero dell'Ambiente e della Tutela del Territorio e del Mare in merito al piano di prevenzione e gestione di cui al D.P.G.R. 20.02.2006 n. 1/R e s.m.i. Comunicazione di indizione e convocazione conferenza dei servizi ai sensi dell'Art 14 della L. n. 241/90.

Al Presidente dell'Amministrazione Provinciale Renzo Masoero

All'Assessore Provinciale all'Energia ed impianti energetici Marco Fra

All'Assessore Provinciale all'Ambiente Fabrizio Finocchi

Al Direttore Generale dell'Amministrazione Provinciale Avv. Gianfranco Chessa

Ai Funzionari Referenti del Settore Tutela Ambientale

Dott.sa Elena Zarantonello
P.i. Ennio Del Santo
Dott.sa Sabrina Bigatti
Ing. Valentina Bonato
Ing. Chiara Mussino
Geom. Francesco Dellarole

Alla Regione Piemonte Assessorato Ambiente, Parchi e aree protette, risorse idriche, acque minerali e termali, energia Via Principe Amedeo, 17 10123 TORINO

Al Dipartimento Provinciale ARPA di Vercelli Via Bruzza, 4 – 13100 - <u>VERCELLI</u>

EON ITALIA PRODUZIONE SPA

2 6 NOV 2007

RICEVUTO

All' Associazione di Irrigazione Ovest Sesia | Via Duomo, 2 – 13100 – VERCELLI

Al Sindaco del Comune di 13046 LIVORNO FERRARIS (VC)

Alla Società E.ON Italia Produzione S.p.A. Viale della Liberazione, 18 20124 MILANO

### Premesso che:

- La Società E.ON Italia Produzione S.p.A., con sede in Milano, Viale della Liberazione, 18, relativamente alla Centrale termoelettrica di Livorno Ferraris (VC)
  - risulta titolare di autorizzazione unica ex lege 55/2002, rilasciata con decreti del Ministero delle Attività Produttive 11.05.2004 n. 55/07/2004 e 27.05.2004 n. 55/03/2004 RT, che, ai sensi dell'art. 1 della citata L. 55/2002, comprende l'autorizzazione ambientale integrata e sostituisce, ad ogni effetto, le singole autorizzazioni ambientali di competenza delle amministrazioni e degli enti pubblici territoriali;
  - ha presentato in data 30.10.2006 ed in data 08.12.2006(integrazioni), alla Provincia di Vercelli, il piano di prevenzione e gestione delle acque meteoriche di dilavamento e delle acque di lavaggio delle aree esterne di cui al D.P.G.R. 20.02.2006 n. 1/R e s.m.i., ai fini dell'approvazione dello stesso, anche se le successive comunicazioni intercorse al riguardo, hanno evidenziato che l'approvazione del citato piano di prevenzione ricade nelle competenze del Ministero dell'Ambiente e della Tutela del Territorio e del Mare;
  - con nota del maggio 2007, ha presentato al Ministero dell'Ambiente e della Tutela del Territorio e del Mare, in ottemperanza ai disposti del D.P.G.R. 20.02.2006 n. 1/R e s.m.i., il piano di prevenzione e gestione delle acque meteoriche di dilavamento e delle acque di lavaggio delle aree esterne;
- Con nota n. prot. DSA-2007-0026050 del 03.10.2007, il Ministero dell'Ambiente e della Tutela del Territorio e del Mare, ha invitato la Provincia di Vercelli a "rendere il proprio competente avviso", al fine di concludere l'istruttoria tecnica e procedere all'aggiornamento della citata autorizzazione unica n. 55/07/2004.
- Con nota data 31.10.2007, la Società E.ON Italia Produzione S.p.A., vista la nota 03.10.2007 prot. DSA-2007-0026050 del Ministero dell'Ambiente e della Tutela del Territorio e del Mare, ha trasmesso, alla Provincia di Vercelli, ulteriori integrazioni tecniche riferite al piano di prevenzione datato 30.10.2006 ed integrazione 08.12.2006.
- > Il Responsabile del Procedimento è il Dott. Giovanni Gabriele Varalda, Dirigente responsabile del Settore Tutela Ambientale.

### Pertanto

<u>Si Indice</u> ai sensi dell'art. 14 della legge 7 agosto 1990, n. 241, Conferenza di Servizi per il procedimento in oggetto alla presente.

SI CONVOCA, ai sensi del comma 1 dell'art. 14 della Legge n. 241/1990, la prima riunione della Conferenza di Servizi ai fini del rilascio del parere richiesto dal Ministero dell'Ambiente e della Tutela del Territorio e del Mare in merito all'approvazione del piano di prevenzione e gestione delle acque meteoriche di dilavamento e delle acque di lavaggio delle aree esterne di cui al D.P.G.R. 20.02.2006 n. 1/R e s.m.i. per il giorno:

### 03 Dicembre 2007 alle ore 10,00 presso la Sala Riunioni del Settore Tutela Ambientale della Provincia di Vercelli.

SI INVITA a parteciparvi la Società E.ON Italia Produzione S.p.A. con sede a Milano, Viale della Liberazione, 18, in qualità di richiedente l'approvazione del piano di prevenzione è gestione delle acque meteoriche di dilavamento e delle acque di lavaggio delle aree esterne di cui al D.P.G.R. 20.02.2006 n. 1/R e s.m.i., al fine di fornire informazioni e chiarimenti.

La riunione avrà il seguente Ordine del Giorno:

- esposizione del contenuto del piano di prevenzione e gestione delle acque meteoriche di dilavamento e delle acque di lavaggio delle aree esterne;
- 2) osservazioni e acquisizioni pareri;

determinazioni della Conferenza.

Si avverte che ai sensi della Legge 241/90, l'intervento in Conferenza dei Servizi è consentito ai rappresentanti legittimati ad esprimere definitivamente la volontà dell'Amministrazione di appartenenza o ai Soggetti muniti di delega formale rilasciata dall'Organo competente. A tal fine si dovrà produrre copia della deliberazione di conferimento del mandato speciale o delega di rappresentanza.

Si comunica che, ai fini dell'istruttoria gli elaborati tecnici di interesse presentati dal richiedente sono a disposizione per la consultazione presso il Servizio Disciplina Acque Reflue del Settore Tutela Ambientale della Provincia di Vercelli - Via XX Settembre n. 45, Vercelli - previo appuntamento nei seguenti orari: dal lunedì al giovedì ore 9,00-12,00 e 14,30-16,15; il venerdì ore 9,00-12,00 (tel. 0161-590435/447/434/459).

Si trasmette, in allegato alla presente, per gliventi convocati, copia della documentazione pervenuta agli atti del procedimento.

Distinti saluti.

IL DIRIGENTE RESPONSABILE
DEL SETTORE TUTELA AMBIENTALE
(VARALDA Dott. Giovanni Gabriele)

DF/df



### PROVINCIA DI VERCELLI

Settore Tutela Ambientale Servizio Disciplina Acque Reflue 7-01.0086

Vercelli 10.12.2007

N.Prot. 0063339/000

N.Eman.:

Struttura 008-04

OGGETTO: Società E.ON Italia Produzione S.p.A.-Centrale Termoelettrica di Livomo F. (VC). Parere in merito al piano di prevenzione e gestione delle acque meteoriche di dilavamento e delle acque di lavaggio delle aree esterne.

Al Ministero dell'Ambiente e della Tutela del Territorio e del Mare Direzione Generale per la Salvaguardia Ambientale - Divisione VI Via C. Colombo 44 00147 ROMA

Con nota n. prot. DSA-2007-0026050 del 03.10.2007, codesto Ministero, ha invitato questa Provincia a "rendere Il proprio competente avviso", in merito al Piano di prevenzione e gestione richiamato in oggetto, al fine di concludere l'istruttoria tecnica e procedere all'aggiornamento dell'autorizzazione unica rilasciata con decreti del Ministero delle Attività Produttive 11.05.2004 n. 55/07/2004 e 27.05.2004 n. 55/03/2004 RT, che, al sensi dell'art. 1 della L. 55/2002, comprende l'autorizzazione ambientale integrata e sostituisce, ad ogni effetto, le singole autorizzazioni ambientali di competenza delle amministrazioni e degli enti pubblici territoriali.

Sulla scorta di quanto sopra, vista l'ulteriore documentazione tecnica, riferita al citato Piano di prevenzione datato 30.10.2006 ed integrazione 08.12.2006, pervenuta con nota datata 31.10.2007, dalla Società E.ON Italia Produzione S.p.A., la scrivente Amministrazione ha ritenuto di convocare per il giorno 03.12.2007, ai sensi della Legge n. 241/1990, la riunione della Conferenza di Servizi ai fini del rilascio del parere di cui in oggetto.

Dall'esame degli elaborati tecnici presentati, e, sulla scorta degli ulteriori chiarimenti forniti dalla Società E.ON Italia Produzione S.p.A., la Conferenza dei Servizi ha preso atto che:

 a) nella Centrale termoelettrica sono presenti le seguenti superfici impermeabili che dispongono di un sistema di drenaggio:

1. strade con pavimentazione in asfalto (12.450 mq),

2. coperture degli edifici (11.650 mq),

1

- .3. aree di contenimento per trasformatori elevatori (416 mq) e ausiliari (92 mq),
- 4. area fondazione pompe del vuoto (115 mq). Le acque meteoriche di dilavamento di cui ai punti 1 e 2 vengono immesse nella rete fognaria interna senza trattamento, vista la limitata presenza di traffico sulle strade interne non essendo soggette a specifici rischi di contaminazione, mentre quelle richiamate ai punti 3 e 4, indicate come acque meteoriche dilavanti le superfici scolanti, vengono raccolte e, tramite una rete di drenaggio dedicata, convogliate ai sistemi di disoleazione.
- a valle dei disoleatori sono presenti pozzetti d'ispezione e campionamento idonei al prelievo dell'acqua meteorica trattata, prima della commistione con altre tipologie di acque.
- c) tutte le acque reflue e meteoriche di dilavamento, prodotte o provenienti dall'insediamento, ovvero, acque reflue civili, acque reflue industriali e acque meteoriche indicate al punto a), vengono raccolte nella rete fognaria interna ed inviate in una vasca di accumulo prima di essere allontanate nella roggia Acquanera, utilizzando un unico punto di scarico dotato di pozzetto d'ispezione e campionamento (quanto richiamato al presente punto non prevede nuovi significativi interventi rispetto alla situazione del passato e riflette i disposti dell'autorizzazione unica n. 55/07/2004, rilasciata dal Ministero).
- d) i sistemi di monitoraggio degli scarichi prevedono analisi in continuo sulla vasca di raccolta finale del parametri temperatura, presenza olio, pH e conducibilità ed un campionatore automatico che preleva giornalmente, ad intervalli prestabiliti, i campioni dalle condotte di scarico, consentendo di ottenere un campione rappresentativo della qualità dell'effluente.
- e) al sensi dell'art. 6 lettera e) del Regolamento Regione Plemonte 1/R 2006 e s.m.i. il citato insediamento risulta "esistente".

Inoltre, la Conferenza dei Servizi, ha rilevato che il citato piano di prevenzione e gestione, pur se non si raffronta in maniera puntuale con il Regolamento regionale 1/R – 2006 e s.m.i., manifesta un accettabile livello di protezione ambientale, anche in funzione dei fatto che la citata Società, con provvedimento del Ministero – autorizzazione unica n. 55/07/2004, era stata autorizzata ad allontanare, dopo depurazione, anche le acque meteoriche nella Roggia Acquanera.

Al temine della riunione, la Conferenza del Servizi, ha espresso parere positivo con suggerimenti tecnici, e precisamente:

- rilevato che le varie tipologie di acque meteoriche indicale al punto a), raggiungono la vasca posta a monte del punto di scarico, che ha funzione di vasca di sedimentazione/decantazione, è opportuno che vengano effettuate periodicamente le manutenzioni e pulizie della vasca stessa, anche in ragione del fatto che il parametro solidi sedimentabili non è compreso itra quelli monitorati con le analisi in continuo punto d);
- considerato che relativamente ai pozzetti di ispezione e controllo posti a monte della vasca finale ed a valle delle superfici scolanti, mancano

indicazioni in merito alle tipologie degli autocontrolli, è opportuno che le metodologie seguite siano concordate con l'ARPA;

non appaiono indicazioni in merito alla zone di rischio, alle procedure di intervento e di eventuale trattamento in caso di sversamenti accidentali, nè a come viene formato ed informato il personale addetto. Si consigliano pertanto idonee prescrizioni in tal senso.

A disposizione per ulteriori ragguagli, con l'occasione si inviano distinti saluti.

IL DIRIGENTE RESPONSABILE
DEL SETTORE TUTELA AMBIENTALE
(VARALDA Dott. Giovanni Gabriele)

br/or.

3

### ALLEGATO 2 DOCUMENTAZIONEGESTIONE SCARICHI IDRICI DI CENTRALE



E.ON Italia Produzione S.p.A.

CENTRALE TERMOELETTRICA

E.ON Italia Produzione di Livorno Ferraris (VC)

RELAZIONE DESCRITTIVA DEL SISTEMA ACQUE DI CENTRALE

Milano, 31 Ottobre 2007



Ottobre 2007

### Indice

1	Condizioni del sistema delle acque	
1.1	Condizioni del sistema delle acque	. 3
1.2		
1.3	Condizioni meteo tipiche dell'area della centrale  Composizione delle acque reflue	. 3
2	Struttura del sistema gestione acque  Descrizione del sistema approvisionemento.	3
2.1	Descrizione del sistema approvvigionamento acque industriali	3
2.2	Descrizione del sistema per acqua demineralizzata	4
2.3	Descrizione del sistema approvvigionamento acqua sanitaria	1
2.4	Descrizione della rete degli scarichi civili	j
2.5		
2.6	Descrizione del sistema monitoraggio scarichi 6	i
3	Allegati	
	8	



Ottobre 2007

### 1 CONDIZIONI DEL SISTEMA DELLE ACQUE

### 1.1 SCOPO

Il presente rapporto descrive il sistema di gestione delle acque in approvvigionamento e scarico della centrale elettrica a ciclo combinato di Livorno Ferraris.

### 1.2 CONDIZIONI METEO TIPICHE DELL'AREA DELLA CENTRALE

Nell'area della centrale le condizioni ambiente tipiche attese sono:

and its condizioni ambiente tipiche attese s	ono:
Parametro ambientale	
Temperatura ambiente media nella stagiono coldo	Valore
Temperatura ambiente massima nella stagione calda	29 °C
Temperatura ambiente media nella stagione fredda	36 °C
Temperatura ambienta minima stagione fredda	3 °C
Temperatura ambiente minima nella stagione fredda	-7.7 °C
Precipitazioni piovose massime giornaliere	205,6 mm
	1 200,0 mm

### 1.3 COMPOSIZIONE DELLE ACQUE REFLUE

Gli scarichi idrici previsti dalla centrale saranno tipicamente:

Parametro	Valore (1)
Temperatura	
pH — — — — — — — — — — — — — — — — — — —	25°C
BOD (5 giorni a 20°C)	6.5 – 8.5
COD	40 mg/l
TSS	90 mg/l
TDS	80 mg/l
	3.500 mg/l
Olio e grasso	20 mg/l
Ferro solubile come Fe	2 mg/l
Zinco come Zn	0,2 mg/l
Ammoniaca	5 mg/l
Solfito come SO4	1 000
Cloruri come CL	1.000 mg/l
	1.000 mg/l

<sup>(1)</sup> Valori/Intervalli massimi considerati in fase progettuale

### 2 STRUTTURA DEL SISTEMA GESTIONE ACQUE

L'impianto di approvvigionamento acque della centrale è composto dai seguenti elementi:

- Punti di approvvigionamento (Roggia Acquanera e pozzo in sito)
- Serbatoi di accumulo acque in ingresso
- Impianto sanificazione acqua a uso sanitario
- Impianto di demineralizzazione delle acque
- Rete di distribuzione alle utenze civili e industriali

mentre il sistema di scarico acque reflue e' costituito da:

- Rete di raccolta acque reflue e meteoriche
- Separatori olio / acqua
- Sistema di raffreddamento dell'acqua



Ottobre 2007

### Sistema di campionamento

Uno schema della struttura delle reti delle acque e' riportata in allegato 1; in tale schema i vari flussi sono colorati differentemente e i pozzetti sono etichettati con la prima lettera che ne identifica l'utilizzo e da un numero che li identifica univocamente:

- S x Scarichi civili (sewage)
- R x Scarichi pluviali (rainwater)
- O x Scarichi potenzialmente oleosi (oily)
- W x Scarichi di processo (process)

### 2.1 DESCRIZIONE DEL SISTEMA APPROVVIGIONAMENTO ACQUE INDUSTRIALI

Le acque grezze vengono prelevate dal canale ROGGIA ACQUANERA o dal CANALE MAGRELLI per essere convogliate in una vasca fornita .di due pompe. Attraverso un tubo comune e due filtri a maglia fine autopulenti per acque grezze, le pompe trasferiscono l' acqua fino al serbatoio di accumulo delle acque grezze. Nell'impossibilità di alimentare con acque grezze, il serbatoio può essere alimentato con acqua di pozzo. In tal caso, la pompa dovrà essere attivata manualmente per l'acqua del pozzo di riserva.

L'acqua contenuta nel serbatoio di raccolta delle acque grezze sarà utilizzata per il sistema antincendio, per fornire l'acqua all'impianto di demineralizzazione, per compensare i picchi di richiesta di acque grezze e per consentire il funzionamento della centrale nei periodi di manutenzione o di carenza delle scorte di acque grezze.

Il serbatoio d'accumulo delle acque grezze è progettato per contenere in totale 1200 m³ compresi 630 m³ destinati esclusivamente a scopi antincendio.

Una linea di drenaggio preserva il serbatoio di raccolta delle acque grezze dal rischio di tracimazione e il serbatoio stesso è a cielo aperto. Il serbatoio è corredato di un indicatore di livello locale e di un indicatore di livello remoto. Le pompe delle acque grezze si attivano e disattivano per effetto di questo segnale remoto.

Per impedire la crescita biologica, il serbatoio di accumulo delle acque grezze viene disinfettato con dosaggi di ipocloruro di sodio.

L'acqua grezza stoccata nel serbatolo viene quindi inviata nell'impianto di trattamento per poter essere usata con scopi industriali.

### 2.2 DESCRIZIONE DEL SISTEMA PER ACQUA DEMINERALIZZATA

Il sistema di demineralizzazione serve ad eliminare impurezze e a demineralizzare le acque grezze in arrivo dai punti di approvvigionamento e stoccate nel serbatoio e fornire le acque demineralizzate alle utenze della centrale. Il sistema mantiene una pressione minima delle acque demineralizzate nella rete.

Il sistema comprende:

- filtri a letto minerale
- filtri ai carboni attivi,
- scambiatori di cationi,



Ottobre 2007

- degassificatore,
- scambiatori di anioni
- scambiatore a letto misto
- impianto per osmosi inversa: composto da due linee e si può collegare alternativamente a ciascuna linea di scambio a ioni tra lo scambiatore di anioni e il filtro a letto misto.

Le pompe di distribuzione delle acque demineralizzate alimentano il sistema di condotti di

- Sistema principale di tubazioni del condensato
- Condensatore
- Sistema di svuotamento condensatore
- Sistema acqua di raffreddamento a circuito chiuso
- Sistemi di dosaggio
- Per rifornire le acque demineralizzate ai sistemi di dosaggio per carboidrazidi, fosfato e
- Sistema di generazione vapore ausiliario
- Sistema di pulizia per superfici
- Condensatore
- Attrezzatura da laboratorio
- Dispositivi di pulizia per l'attrezzatura installata all'interno dell'edificio dell'impianto di
- Rubinetti con raccordi per tubi flessibili per lo skid per l'acqua di lavaggio del compressore della turbina a gas nell'edificio della turbina a gas.

### 2.3 DESCRIZIONE DEL SISTEMA APPROVVIGIONAMENTO ACQUA SANITARIA

L'acqua di pozzo viene trasferita da un serbatoio di accumulo per l'acqua potabile attraverso il sistema di trattamento (carboni attivi e clorazione). La pompa si attiva e disattiva automaticamente in base al livello di acqua nel serbatoio. Il serbatoio è protetto dal rischio di tracimazione da una linea di drenaggio ed è a cielo aperto.

Lo skid della pompa dell'acqua potabile trasferisce l'acqua potabile del serbatoio di accumulo alle diverse utenze (servizi igienico-sanitari e punti di spillamento) attraverso una rete di distribuzione mantenendo una pressione minima dell'acqua potabile nella rete.

I principali punti di spillamento si trovano nei seguenti edifici/aree:

- Guardiania (acqua igienico-sanitaria)
- Palazzina uffici (acqua igienico-sanitaria, impianti HVAC umidificatore a vapore, pulizia dell'unità di raffreddamento)
- Officina e magazzini (acqua igienico-sanitaria)
- Impianto di trattamento acque (sciacquatura del filtro a carboni attivi dell'impianto di trattamento per acqua potabile, alimentazione all'impianto di trattamento acqua)

### DESCRIZIONE DELLA RETE DEGLI SCARICHI CIVILI

Un sistema di tubazioni fognarie raccoglie gli scarichi dalla guardiania, dalla sala macchine e dalla palazzina uffici e lo trasporta alla fossa di trattamento.



Ottobre 2007

Il trattamento degli scarichi civili avviene in una struttura costituita da una serie di camere collegate in cui il liquame in arrivo viene riversato nel serbatoio di stabilizzazione primario, dove i solidi sedimentabili precipitano sul fondo dove vengono trattenuti per essere estratti periodicamente.

Il serbatolo di stabilizzazione primario e' dimensionato in modo da poter contenere eventuali punte di scarichi in arrivo.

La parte leggere della corrente che supera la camera primaria viene trasferita alia seconda camera, una biozona di primo livello, dove entra in contatto ravvicinato con alcuni microrganismi naturali (biomassa) che ne colonizzano la superficie. In questa prima fase di trattamento biologico avviene l'attività' di sgrossatura, nel corso della quale vengono assorbite le fluttuazioni di domanda nella seconda fase. Il sistema di gestione del flusso trasferisce il liquame alla biozona di secondo livello ad un ritmo costante. Le condizioni di trattamento nella biozona di secondo livello sono ottimizzate in quanto il livello del liquido è costante. Nella seconda fase il liquido in arrivo e' mantenuto sotto agitazione e, la biomassa viene alternativamente immersa per consentire l'assorbimento, la digestione e l'ossigenazione della massa. Il liquame contenente la biomassa in eccesso sotto forma di solidi fini stabilizzabili (humus) viene convogliato al serbatoio di stabilizzazione finale attraverso un tubo di trasferimento sommerso. L'humus viene prelevato e conservato per essere estratto periodicamente contemporaneamente al fango nel serbatoio di stabilizzazione principale. Lo scarico della frazione liquida dal serbatoio di stabilizzazione finale avviene mediante un sifone rovesciato.

I fanghi accumulati nell'impianto per il trattamento dei liquami sono smaltiti periodicamente in conformità alle disposizioni ambientali.

### 2.5 DESCRIZIONE DEL SISTEMA PER ACQUE INDUSTRIALI

In centrale si generano due tipi di reflui industriali:

- Acque potenzialmente oleose
- Acque non a rischio di contaminazione da olio

### Acque potenzialmente oleose

Il sistema di drenaggio dell'acqua di processo raccoglie le acque reflue dalle varie strutture, edifici e sistemi della centrale e le convoglia ai separatori di olio.

Le acque reflue del generatore di vapore, della turbina a vapore e dell'edificio della turbina a gas vengono raccolte per gravità nel pozzetto vicino al separatore d'olio 02UBH. In aggiunta, l'acqua reflua proveniente dai due pozzetti presenti all'interno dell'edificio della turbina a vapore (pozzetto di raccolta) e dell'edificio caldaie (pozzetto caldaia ausiliaria) viene sollevata tramite pompe ridondanti del pozzetto ad un livello superiore che ne consente anche in questo caso il flusso per gravità verso il separatore d'olio.

Le acque meteoriche raccolte nei bacini di contenimento dei trasformatori vengono raccolte in una vasca sotterranea e sollevate tramite pompe ridondanti ad un livello superiore che ne consente il flusso per gravità verso il separatore d'olio.

Il separatore olio / acqua viene pulito periodicamente rimuovendo l'olio e i fanghi separati che vengono gestiti come rifiuti, mentre le acque sono rilanciate nella rete di raccolta generale.

### Acque non a rischio di contaminazione da olio



Ottobre 2007

Le altre fonti di generazione di effluenti idrici, non a rischio di contaminazione, sono quelle derivanti dalla vasca di neutralizzazione dell'impianto di demineralizzazione, dal sistema di controlavaggio dei filtri acque grezze e dalle acque meteoriche (ad eccezione di quelle raccolte nei bacini di contenimento dei trasformatori). Tali flussi vengono inviati nella rete di raccolta generale.

Tutte le acque convogliate nella rete generale vengono inviate nella vasca di raccolta da cui tramite tre pompe, sono rilanciate nel bacino di raccolta degli effluenti (UGU). Due pompe, collocate nella camera di pompaggio del bacino di raccolta degli effluenti scaricano l'acqua nella Roggia Acquanera.

### 2.6 DESCRIZIONE DEL SISTEMA MONITORAGGIO SCARICHI

Il sistema di monitoraggio scarichi e' basato su due principi:

> Analisi in continuo dei parametri maggiormente significativi

Sulla vasca di raccolta finale e' previsto un sistema di analisi in continuo che consenta il monitoraggio dei parametri significativi delle acque prima dello scarico finale.

I parametri monitorati in continuo sono:

- Temperatura
- · Presenza olio
- pH
- conducibilità

Il campione di acqua della vasca per il monitoraggio continuo delle acque reflue viene prelevato direttamente dal bacino di raccolta UGU e suddiviso tra i vari sensori:

- Sensore di temperatura: un sensore di temperatura con trasduttore è installato per misurare la temperatura nello scarico degli effluenti. Questo strumento genera un segnale elettrico compreso tra 4 e 20 mA che viene trasferito in sala controllo dove viene convertito, indicato e registrato
- Sensore presenza olio: Per misurare la contaminazione di olio nello scarico degli effluenti è installato uno strumento che genera un segnale elettrico compreso tra 4 e 20 mA che viene trasferito in sala controllo dove viene convertito, indicato e registrato.
- Elettrodo pH: un sensore di pH con trasduttore è installato per misurare il valore del pH nello scarico degli effluenti. Questo strumento genera un segnale elettrico compreso tra 4 e 20 mA che viene trasferito in sala controllo dove viene convertito, indicato e registrato.
- Conduttivimetro: un conduttivimetro con trasduttore è stato installato per misurare la conduttività nello scarico degli effluenti. Questo strumento genera un segnale elettrico compreso tra 4 e 20 mA che viene trasferito in sala controllo dove viene convertito, indicato e registrato.

Il sistema, nel caso di derive dei parametri rilevate dagli strumenti interviene automaticamente con il blocco delle pompe di rilancio fuori dalla vasca e invia il segnale di allarme alla sala controllo per un tempestivo intervento da parte degli operatori.



Ottobre 2007

### > Campionamento automatico dell'effluente giornaliero

Oltre al monitoraggio in continuo e al correlato sistema di controllo dello scarico il sistema di campionamento e' dotato anche di un campionatore automatico che preleva i campioni dalle condotte di scarico in base ad intervalli o flussi prestabiliti. I campioni vengono raccolti in un set di 12 flaconi riempiti con un flusso costante della corrente in uscita nell'arco della giornata in modo da ottenere un campione rappresentativo della qualità dell'effluente giornaliero.

I flaconi vengono conservati all'interno dell'armadietto ad una temperatura costante per almeno una settimana e sono a disposizione per eventuali analisi di laboratorio.

Il P&I del sistema di monitoraggio e campionamento e' riportato in Allegato 2.

in attesa dei valori analitici delle concentrazioni degli inquinanti nello scarico finale e allo scopo di verificare la concentrazione risultante dei vari inquinanti nelle condizioni piu' conservative di mancanza di pioggia e di massimo valore di solidi sospesi, e' stato effettuato un bilancio di massa degli effluenti in uscita.

La concentrazione media di ciascun inquinante e' stata calcolata tramite al formula:

$$X_{average} = \frac{\sum x_{flow} * m_{flow}}{\sum m_{flow}}$$

Dove

X<sub>average</sub> : concentrazione media di un inquinante

x<sub>flow</sub>: concentrazione dell'inquinante nel singolo flusso

m<sub>flow</sub> : portata del flusso in 24 ore

I valori risultanti delle concentrazioni dei vari inquinanti sono riportati nello schema in Allegato 3.

### 3 ALLEGATI

Allegato 1: Disegno concettuale del sistema delle acque/acque reflue

Allegato 2: P&I Schema di monitoraggio e campionamento acque

Allegato 3: Stima delle concentrazioni dei vari inquinanti nella corrente effluente

Centrale Termoelettrica E. ON Livorno Ferraris - Stima delle concentrazioni dei vari inquinanti nella corrente effluente

							Commenti			Contributo non previsto in condizioni di normale funzionamento	Regolata in base a Ao	Dipendente dal livello fossa	Dipendente dal livello serbatoio	Da bacini frasformatori	Sporadica	2,8 t ogni 4 giorni	Permanente		4m³ oqni 25m³ di acqua fittrata	30 giorni per 2*12,5 l/sec*900 sec	Permanente		9,5 t ogni 12 ore	4 settimane	Ogni 14 giorni per 1,6 l/sec*900 sec	Contributo considerato nullo	
Flusso	giornaliero	medio	ρņ			Flusso	giornaliero	medio	ρĄ		1.0	2.0	88.5	0.0	0,1	1.0	1.0		20.0	1.0	13.0		5.0	1.0	1.0	0.0	135.5
Flusso	scarico	omissem	kg/sec			Flusso	scarico	massimo	kg/sec		1.2	0.1	7.5	0.2	0.0	0.0	0.3		40.0	25.0	9.0		3.5	3.5	1.6	0.0	
	TSS		l/gm	80	:		TSS		₩ I/BW		1000.0	40.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0		488.0	0.0	0.0		0.0	0.0	0.0	0.0	80.0
	Æ			6,5-8,5			표		•											8.3	7.0		8.3	8.3			
	e.		₩ J/gm	max. 2			Ę.		mg/l		0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	246.8	0.0		0.0	0.0	0.0		0.0	0.0	0.0	0.0	1.8
	NH4		mg/l	max. 5			NH4		mg/l		0.0	5.0	3.0	0.0	0.0	3.0	3.0		0.0	0.0	0.0		12.8	0.0	0.0	0.0	2.5
;	<u> </u>		∏gш	max. 1000			ច		₩		0	0	0	0	0	0	0		0	0	2		8070	3720	0	0	325.4
					Pozzetto	raccolta			R70	R65	R20	R102	R20			R123											
							Sigla	,		UGA / UGC	usg	UGV	MHN	01UBH	02UBH	UMA	UMB		ดอก	UGD	UGD	nep	UGD	ugp	цер	Impianto	
Limiti progettuali					Postztone/Unità			froppo pieno serbatoio acqua grezza	Controlavaggio filtro a maglia fine		Avviamento e arresto sistema vapore	Separazione olio/acqua 1	Separazione olio/acqua 2	Impianto di purificazione condensato	Sistema di campionatura acqua di processo	Impianto acqua demineralizzazione	Filtro multistrato	Fittri ai carboni attivi	Filtri per osmosi inversa	Serbatoio di neutralizzazione	Resine cationiche e resine anioniche	Letto misto	Filtro ai carboni attivi acqua sanitaria	Acque piovane (contributo considerato nullo)	Concentrazione risultante		
									<u> </u>	ီ 7	3 17	4 Av	5 Se	e Se	7 Im	8	6								10 Ac	12 C	

Non sono consentite la riproduzione, trasmissione o l'utilizzo di questo documento o del suo contenuto senza espícita autorizzazione scritta, i trasgressori potranno essere citati per danni.
Tutti i diriti, compresi i diriti basei sulla registrazione di breveti, modelli di utilità o modelli ornamentali sono riservati

