COMMITTENTE:



DIREZIONE LAVORI:



APPALTATORE:



Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata











PROGETTAZIONE:

MANDATARIA:

MANDANTI:







IL DIRETTORE DELLA
PROGETIJAZIONE:

Ing. L.ALACOPO

Responsabile integrazione fra le vari prestazioni specialistiche

PROGETTO ESECUTIVO

ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO - BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 2° SUBLOTTO TELESE – SAN LORENZO

RELAZIONE

USCITA/ACCESSO PEDONALE pk 29+428.00 IMPIANTO CONTROLLO FUMI RELAZIONE TECNICA

APPALTATORE	SCALA:
IL DIRETTORE TECNICO	SCALA.
Ing. M. FERRONI	_
mg. IVI.4 ERROND	

COMMESSA LOTTO FASE ENTE TIPO DOC. OPERA/DISCIPLINA PROGR. REV.

F 2 R 2 2 E Z Z R O A I 1 6 0 7 0 0 1 B

Rev.	Descrizione	Redatto	Data	Verificato	Data	Approvato	Data	Autorizzato Data
Α	EMISSIONE	G. Di Cosimo	29/06/2021	S. Giua	30/06/2021	M. Nuti	30/06/2021	IL PROGETTISTA 👱
	LIVIIOSIONE		29/00/2021		30/00/2021		30/06/2021	Ing. Paolo Cucino
В	REVISIONE PER ISTRUTTORIA	G. Di Cosimo	29/10/2021	S. Giua	30/10/2021	M. Nuti	30/10/2021	S S S S S S S S S S S S S S S S S S S
	REVISIONE PER ISTRUTTORIA		29/10/2021		00/10/2021		00/10/2021	H & H
								N N N N N N N N N N N N N N N N N N N
								[2] \$ = [
								31/10/2021

File: IF2R.2.2.E.ZZ.RO.AI.16.0.7.001.B.doc n. Elab.:

APPALTATORE:

TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria:

Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A.

SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

Titolo Documento uscita/accesso Pedonale pk 29+428.00
Titolo Elaborato impianto controllo fum - relazione tecnica

ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 2° SUBLOTTO TELESE – SAN LORENZO

PROGETTO ESECUTIVO

COMMESSA IF2R LOTTO 2.2.E.ZZ

O CODIFICA

RO

DOCUMENTO Al.16.0.5.001 REV. **B** FOGLIO 2 di 22

INDICE

1.	GENE	RALITÀ	3
1.1	Pri	EMESSA	3
1.2		GETTO DELL'INTERVENTO	
1.3	Cri	ITERI GENERALI DI PROGETTAZIONE	3
1.4	No	RMATIVE DI RIFERIMENTO	∠
	1.4.1	Norme tecniche applicabili	4
	1.4.2	Regole tecniche applicabili	4
2.	DESC	RIZIONE DEGLI IMPIANTI	5
2.1	Est	FENSIONE E CONSISTENZA DEGLI IMPIANTI	5
2.2	DE:	SCRIZIONE DEGLI IMPIANTI	5
	2.2.1	Logica di funzionamento	
	2.2.2	Logica di funzionamento Errore. Il segnalibro non è d	v
	2.2.3	Funzionamento a porte chiuse	9
	2.2.4	Funzionamento a porte aperte	10
2.3	Din	MENSIONAMENTO DELL'IMPIANTO	11
	2.3.1	Riepilogo perdite di carico ventilatore VC	15
	2.3.2	Riepilogo perdite di carico ventilatore VF	17
	2.3.3	Riepilogo caratteristiche ventilatori	18
2.4	T —		1.0
2.4	LIN	NEE DI DISTRIBUZIONE	18

APPALTATORE	TELESE S.c.a r.l. Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Li			O TRATT	A CANCEL	LO-BENEVEN O TELESINO –		.ANO
PROGETTAZION	NE:		2° SUBLOT	TO TELES	SE – SAN L	ORENZO		
Mandataria:	Mandante:							
SYSTRA S.A.	SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTE	CNI S.p.A.	PROGETTO	ESECUT	IVO			
Titolo Documen	itolo Documento uscita/accesso Pedonale pk 29+428.00		COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
Titolo Elaborato	IMPIANTO CONTROLLO FUM - RELAZIONE TECNICA		IF2R	2.2.E.ZZ	RO	AI.16.0.5.001	В	3 di 22

1. GENERALITÀ

1.1 Premessa

Il presente documento ha per oggetto la descrizione dell'impianto pressurizzazione a servizio della uscita di emergenza della galleria Tuoro S.Antonio.

L'impianto avrà lo scopo di assicurare, nelle zone filtro dell'uscita, una sovrappressione sufficiente ad impedire l'ingresso dei fumi all'interno della stessa in caso di incendio nella galleria ferroviaria, preservando di fatto la via di esodo.

Le macchine, le apparecchiature ed i materiali che costituiscono gli impianti oggetto di questa relazione saranno conformi alle specifiche tecniche che costituiscono il "DISCIPLINARE DESCRITTIVO E PRESTAZIONALE DEGLI ELEMENTI TECNICI - IMPIANTI SAFETY –GALLERIE E PGEP

1.2 Oggetto dell'intervento

Le opere oggetto del presente intervento comprendono essenzialmente la realizzazione degli impianti pressurizzazione a servizio delle zone filtro (sia del binario pari che di quello dispari) all'interno dell'uscita di emergenza della galleria Tuoro S.Antonio.

1.3 Criteri generali di progettazione

Le soluzioni proposte, nel rispetto della normativa e legislazione vigente, sono caratterizzate dall'affidabilità e dalla economicità di gestione.

Nelle scelte progettuali sono stati considerati i seguenti fattori:

- semplicità di funzionamento per ottenere una notevole affidabilità del sistema e dei suoi componenti;
- massima standardizzazione dei componenti per avere la garanzia di una futura facile reperibilità sia in caso di modifiche che di sostituzione in fase manutentiva o per invecchiamento;
- frazionabilità di ogni sezione del sistema per ottenere una gestione flessibile, economica e di facile controllo;
- adattabilità degli impianti alle strutture del complesso, soprattutto nell'ottica di garantire una facile accessibilità durante le operazioni di manutenzione e controllo;
- sicurezza degli impianti nei confronti degli utenti e delle condizioni di utilizzo.

APPALTATORE	TELESE S.c.a r.l. Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata	ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO							
PROGETTAZIO	NE:	2° SUBLOT	TO TELE	SE – SAN L	ORENZO				
Mandataria:	Mandante:								
SYSTRA S.A.	SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A.	PROGETTO) ESECUT	ΓΙVO					
Titolo Documento uscita/accesso pedonale pk 29+428.00 Titolo Elaborato impianto controllo fum - relazione tecnica		COMMESSA IF2R	LOTTO 2.2.E.ZZ	CODIFICA RO	DOCUMENTO AI.16.0.5.001	REV.	FOGLIO 4 di 22		

1.4 Normative di riferimento

Si elencano i principali riferimenti normativi per i vari impianti.

1.4.1 Norme tecniche applicabili

- NFPA 92 A "Standard for smoke-control systems utilizing barriers and pressure differences";
- UL 555 S:2009 Leakage rated dampers for use in smoke control system.

1.4.2 Regole tecniche applicabili

Nell'installazione degli impianti si terrà conto anche delle seguenti leggi:

- Direttiva 2006/42/CE (nuova direttiva macchine) del parlamento europeo e del consiglio del 17 maggio 2006 relativa alle macchine e che modifica la direttiva 95/16/CE (direttiva macchine).
- Direttiva 2006/95/CE del parlamento europeo e del consiglio del 12 dicembre 2006 concernente il ravvicinamento delle legislazioni degli Stati membri relative al materiale elettrico destinato ad essere adoperato entro taluni limiti di tensione.
- Decreto Ministeriale 28/10/2005. "Sicurezza nelle gallerie ferroviarie".
- REGOLAMENTO (UE) N. 1299/2014 DELLA COMMISSIONE del 18 novembre 2014 relativo alle specifiche tecniche di interoperabilità per il sottosistema «infrastruttura» del sistema ferroviario dell'Unione europea Testo rilevante ai fini del SEE
- Regolamento (UE) n. 1303/2014 della Commissione, del 18 novembre 2014, relativo alla specifica tecnica di interoperabilità concernente la «sicurezza nelle gallerie ferroviarie» del sistema ferroviario dell'Unione europea Testo rilevante ai fini del SEE
- Disposizioni particolari che possano essere impartite eventualmente da altri Enti ed Autorità (VV.F., ASL, INAIL etc.) che, per legge, possono comunque avere ingerenze nei lavori.
- Istruzione dei costruttori per l'installazione delle apparecchiature impiegate.
- altre leggi, decreti, circolari, disposizioni e norme eventualmente non citate, ma comunque, vigenti al momento in cui si effettuerà l'intervento.

APPALTATORE	TELESE S.c.a r.l. Consorzio Telese Società Con sortile a Responsabilità Limita	ıta	ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO								
PROGETTAZION	NE:		2° SUBLOT	TO TELES	SE – SAN L	ORENZO					
Mandataria:	Mandante:										
SYSTRA S.A.	SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI	S.p.A.	PROGETTO	ESECUI	IVO						
Titolo Documen	itolo Documento uscita/accesso Pedonale pk 29+428.00		COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO			
Titolo Elaborato	IMPIANTO CONTROLLO FUM - RELAZIONE TECNICA		IF2R	2.2.E.ZZ	RO	AI.16.0.5.001	В	5 di 22			

2. DESCRIZIONE DEGLI IMPIANTI

2.1 Estensione e consistenza degli impianti

L'impianto pressurizzazione sarà previsto a protezione delle zone filtro (sia binario pari che dispari) dell'uscita di emergenza della galleria Tuoro S.Antonio al km 29+428

Il sistema di esodo prevede che la parte terminale lato galleria di ciascuna finestra si allarghi così da formare una zona destinata ad accogliere i passeggeri che iniziano il deflusso dalla galleria verso l'esterno.

L'uscita di emergenza presenterà una serie di porte che individueranno 3 diverse aree :

- Zona filtro in prossimità della galleria ferroviaria, lato binario, delimitata tra la prima serie di porte (considerando la prima quella che affaccia verso la galleria) e la seconda serie di porte;
- Zona di transizione, al termine della quale è prevista l'installazione di uno sbarramento intermedio.
- Zona di esodo, delimitata tra lo sbarramento intermedio e l'uscita

La zona filtro sarà dotata di un impianto di pressurizzazione che preleverà aria esterna dall'imbocco della finestra e la immetterà nella stessa zona filtro così da pressurizzarla e, pertanto, mantenere una sovrappressione sufficiente ad impedire l'ingresso dei fumi al suo interno.

2.2 Descrizione degli impianti

Nel caso in oggetto l'impianto sarà costituito principalmente dalle seguenti apparecchiature :

- quadro di avviamento ("QIM") dotato di PLC ("UP") per realizzare la logica di funzionamento locale e di gestione da remoto (l'insieme dei due è identificato sugli elaborati progettuali con la sigla "QIF");
- n. 1 elettroventilatore assiale unidirezionali (identificato con la sigla "VC") che preleva l'aria esterna dallo sbarramento intermedio e la porta fino alla zona di transizione
- n. 2 elettroventilatori assiali unidirezionali (identificato con la sigla "VF") per pressurizzazione delle zone filtro che prelevano l'aria dalla zona di transizione e la immettono nella zona filtro;
- serrande tagliafuoco di immissione aria ("STV"), dotate di fusibile tarato a 72° C, sul condotto di

APPALTATORE: TELESE S.c.a r.l. ITINERARIO NAPOLI - BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 2° SUBLOTTO TELESE - SAN LORENZO PROGETTAZIONE: Mandataria: Mandante: **PROGETTO ESECUTIVO** SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A. COMMESSA LOTTO CODIFICA **DOCUMENTO** REV. **FOGLIO** Titolo Documento USCITA/ACCESSO PEDONALE pk 29+428.00 Titolo Elaborato IMPIANTO CONTROLLO FUM - RELAZIONE TECNICA 2.2.E.ZZ IF2R RO AI.16.0.5.001 6 di 22 В

immissione aria nelle zone filtro in corrispondenza delle pareti REI;

- serrande di sovrappressione tagliafuoco ("STS") di tipo servocomandato con funzione di espulsione dell'aria di sovrappressione dalla zona filtro ed attestate sulla parete opposta alla galleria;
- griglie di ripresa aria esterna (identificate con la sigla "GR");
- bocchette di immissione aria complete di alette regolabili in fase di taratura dell'impianto (identificate con la sigla "BM");
- · canalizzazioni in lamiera d'acciaio zincato
- sonde di pressione differenziale tra zona filtro e galleria con affidabilità di tipo industriale e posizionate in prossimità di delle porte che affacciano sulla galleria;
- serranda di sovrappressione ("SS1") di tipo meccanico per lo sfogo della sovrappressione tra la zona di transizione e l'imbocco di finestra con funzione di espulsione dell'aria di sovrappressione ed attestata sulla parete all'altezza dello sbarramento intermedio;
- serranda di sovrappressione ("SS2") di tipo meccanico per l'ingresso dell'aria nella zona di transizione in caso questa sia in depressione rispetto all'imbocco della finestra, attestata all'altezza dello sbarramento intermedio;
- comando manuale avvio impianto;
- comando manuale arresto impianto;
- porte a battenti a singola anta.

Il ventilatore VC sarà installato sulla volta della galleria dell'uscita di emergenza, preleverà, tramite idonea bocca di captazione sullo sbarramento intermedio e portone grigliato all'ingresso, l'aria di rinnovo dall'imbocco della finestra e la poterà fino al camerone di manovra tramite canalizzazioni realizzate con lamiera rinforzata d'acciaio.

I ventilatori VF saranno installati in prossimità delle zone filtro e funzioneranno a seconda del binario coinvolto nell'incendio, l'aria sarà immessa da griglie di immissione BM, installate in un plenum, posizionato dopo la serranda tagliafuoco di immissione aria.

Al fine di limitare l'effetto camino che si verificherebbe all'apertura delle vie di fuga e quindi di ottimizzare il funzionamento del sistema di ventilazione, soprattutto per le finestre di notevole lunghezza e pendenza, è previsto uno sbarramento dopo la zona di transizione, prima della zona di esodo.

APPALTATORE	TELESE s.c.a r.l. Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata	_	O TRATT	A CANCEL	LO-BENEVEN O TELESINO -	_	_ANO
PROGETTAZIO	NE:	2° SUBLOT	TO TELE	SE – SAN L	ORENZO		
Mandataria:	Mandante:						
SYSTRA S.A.	SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A.	PROGETTO) ESECUT	IVO			
Titolo Documen	Titolo Documento uscita/accesso Pedonale pk 29+428.00		LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
Titolo Elaborato	D IMPIANTO CONTROLLO FUM - RELAZIONE TECNICA	IF2R	2.2.E.ZZ	RO	AI.16.0.5.001	В	7 di 22

L'attivazione dei ventilatori dell'impianto di pressurizzazione è effettuata dall'operatore della postazione centrale o da comando locale manuale mentre la disattivazione viene eseguita dal personale di soccorso ad emergenza cessata.

La pressione differenziale tra zona filtro e galleria nelle varie situazioni di funzionamento è rilevata da apposite sonde.

Un opportuno dimensionamento dei componenti del sistema ed una idonea logica di gestione dell'impianto, garantiscono il mantenimento delle condizioni volute in qualsiasi situazione.

2.2.1 Logica di funzionamento

In condizioni normali-i ventilatori saranno spenti.

L'attivazione dell'impianto potrà avvenire sia da comando proveniente dal sistema di controllo remoto (ad esempio in caso di incendio in galleria) che da comando manuale installato all'interno delle finestre; in entrambi i casi il PLC di gestione locale (UP) provvederà ad attivare, per la pressurizzazione delle zone filtro, il ventilatore VC ed il ventilatore VF1 qualora sia convolto nell'incendio il binario pari, VF2 qualora sia coinvolto il binario dispari.

In modo contemporaneo all'attivazione del ventilatore, inoltre, tramite comando proveniente dal PLC, la serranda di sovrappressione tagliafuoco STS afferente al binario coinvolto (STS1 in caso di incendio al binario pari e STS2 per il binario dispari) sono chiuse fino a che la differenza di pressione tra zona filtro e galleria è inferiore ai 50 Pa. Al raggiungimento di questa soglia tale serranda si apre e rimane aperta in condizioni di porte chiuse, mentre si chiude in caso di porte aperte.

Le serrande tagliafuoco di immissione aria STV saranno normalmente aperte ed andranno in posizione di chiusura solo in seguito ad eventuale intervento per alta temperatura (superamento dei 72°C del relativo fusibile). Le serrande sono comunque dotate di contatti di fine corsa finalizzati a far sì che, in caso di chiusura, i ventilatori a cui sono accoppiate arrestino il proprio funzionamento.

In caso di malfunzionamento delle serrande sono previsti dei comandi manuali per la loro apertura/chiusura.

Il ventilatore VC in caso di porte dei filtri chiuse elaborerà la portata di stand - by, pari a circa il 30% di quella di progetto a porte aperte, così come i ventilatori VF.

APPALTATORE	TELESE S.c.a : Consorzio Telese Società Consortile a Responsabil			O TRATT	A CANCEL	LO-BENEVEN O TELESINO –		.ANO
PROGETTAZION	NE:		2° SUBLOT	TO TELES	SE – SAN L	ORENZO		
Mandataria:	Mandante:							
SYSTRA S.A.	SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SO	OTECNI S.p.A.	PROGETTO	ESECUI	IVO			
	itolo Documento uscita/accesso Pedonale pk 29+428.00		COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
Titolo Elaborato	IMPIANTO CONTROLLO FUM - RELAZIONE TECNICA		IF2R	2.2.E.ZZ	RO	AI.16.0.5.001	В	8 di 22

L'aria di pressurizzazione, pertanto, sarà prelevata dalla zona di transizione tramite il ventilatore VF e convogliata tramite le canalizzazioni ed immessa nella zona filtro tramite le bocchette di immissione BM installate dopo le serrande di immissione STV;

In condizioni di incendio, quindi, il ventilatore di immissione VC ed i ventilatori di pressurizzazione VF potranno funzionare in regolazione per mezzo del relativo inverter od a pieno carico in modo da garantire le seguenti condizioni di sicurezza per il locale:

- sovrappressione di 50 Pa a porta chiusa (la velocità di rotazione del ventilatore attivo verrà controllata in base al valore di set-point impostato (50 Pa) ed al segnale di retroazione proveniente dal trasmettitore di pressione del luogo sicuro) nonché in base allo stato di apertura/chiusura della porta;
- velocità dell'aria pari ad almeno 2 m/s in uscita dalle porte che affacciano sulla galleria e su quelle che si affacciano sulla zona di transizione.

La taratura dei punti di funzionamento, essendo i ventilatori dotati di inverter, potrà essere predisposta in fase di installazione, considerando i diversi scenari (porte chiuse, 2 porte aperte, 4 porte aperte ed ulteriori scenari intermedi)

In caso di incendio, pertanto, si avrà la seguente logica di funzionamento :

- segnalazione di incendio da centro di controllo con individuazione del binario incidentato;
- chiusura delle serrande di sovrappressione STS;
- analisi segnale apertura/chiusura serrande;
- analisi stato/guasto ventilatori VC VF1 VF2;
- avvio del ventilatore di immissione VC
- analisi continua nel tempo dei segnali di pressione differenziale;
- avvio del ventilatore di pressurizzazione VF, secondo una modalità di accelerazione impostata sulla
 condizione di funzionamento più gravosa, ossia tale da garantire, in caso di apertura delle porte,
 dopo un prefissato tempo di transizione, una portata che consenta una velocità dell'aria in uscita
 dalle porte pari almeno a 2 m/s (massima velocità di rotazione del ventilatore);
- immissione, tramite bocchette dotate di alette regolabili, dell'aria nelle zone da pressurizzare lato incidentato
- apertura della serranda di sovrappressione tagliafuoco STS, lato canna incidentata, dopo il

APPALTATORE: TELESE S.c.a r.l. ITINERARIO NAPOLI - BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 2° SUBLOTTO TELESE - SAN LORENZO PROGETTAZIONE: Mandataria: Mandante: PROGETTO ESECUTIVO SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A. COMMESSA LOTTO CODIFICA **DOCUMENTO** REV. **FOGLIO** Titolo Documento USCITA/ACCESSO PEDONALE pk 29+428.00 Titolo Elaborato IMPIANTO CONTROLLO FUM - RELAZIONE TECNICA 9 di 22 IF2R 2.2.E.ZZ RO AI.16.0.5.001 В

raggiungimento di una differenza di pressione tra zona filtro e galleria superiore ai 50 Pa;

 Modulazione della serranda di sovrappressione tagliafuoco STS nelle posizioni di apertura o chiusura a seconda della chiusura o apertura delle porte

A questo punto, la regolazione dell'impianto deriverà dall'analisi continuativa dello stato di apertura/chiusura porte della zona filtro e del segnale retroattivo di pressione differenziale; il valore di set-point della sovrappressione sarà preimpostato su 50 Pa; i segnali di sovrappressioni proverranno da sonde di pressione differenziali ridondate installate in prossimità delle porte che affacciano in galleria.

La regolazione della sovrappressione all'interno della zona filtro sarà affidata alle serrande di sovrappressione tagliafuoco STS nella zona filtro ed alla velocità di rotazione dei ventilatori (alla massima velocità in caso di apertura porte).

Al fine comunque di evitare ambienti caratterizzati per ampi periodi da condizioni termoigrometriche interne atte alla formazione di muffe o comunque di ambienti insalubri, sarà possibile impostare, tramite il sistema di supervisione, cicli temporali prestabiliti di funzionamento dei ventilatori (sia del tipo VC, che del tipo VF)

2.2.2 Funzionamento a porte chiuse

In caso di funzionamento a porte chiuse il ventilatore VC all'avvio seguirà la preimpostata modalità di accelerazione basata sul 30% della portata (portata di standby). I ventilatori VF all'avvio seguiranno la preimpostata modalità di accelerazione basata sul 30% della portata (portata di standby) o sulle condizioni più gravose ossia tale da garantire, in caso di apertura delle porte, dopo un prefissato tempo di transizione, una portata che consenta una velocità dell'aria in uscita dalle porte pari almeno a 2 m/s (massima velocità di rotazione del ventilatore).

La rampa di accelerazione del ventilatore terminerà non appena le sonde di pressione rileveranno una sovrappressione tra zona filtro e galleria pari al preimpostato set-point di 50 Pa; avendo inoltre impostato la modalità di accelerazione sulla condizione di funzionamento più gravosa (numero di giri massimo del ventilatore), la sovrappressione di 50 Pa sarà raggiunta ad una velocità di rotazione inferiore alla massima velocità nominale. Pertanto La serranda di sovrappressione tagliafuoco STS andrà in apertura raggiunti i 50 Pa. Raggiunto il set point di 50 Pa di pressione differenziale l'apertura/chiusura della serranda STS dipenderà dall'apertura/chiusura delle porte: in caso di porte aperte la serranda commuterà in posizione di chiusura, il contrario in caso di porte chiuse.

APPALTATORE: TELESE S.c.a r.l. ITINERARIO NAPOLI - BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 2° SUBLOTTO TELESE - SAN LORENZO PROGETTAZIONE: Mandataria: Mandante: PROGETTO ESECUTIVO SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A. COMMESSA LOTTO CODIFICA **DOCUMENTO FOGLIO** Titolo Documento USCITA/ACCESSO PEDONALE pk 29+428.00 REV. Titolo Elaborato IMPIANTO CONTROLLO FUM - RELAZIONE TECNICA IF2R 2.2.E.ZZ RO AI.16.0.5.001 10 di 22 В

La velocità di rotazione del ventilatore VF varierà in modo inversamente proporzionale alla pressione differenziale : una sovrappressione inferiore a 50 Pa comporterà un aumento della velocità di rotazione, il contrario una sovrappressione superiore a 50 Pa.

Il funzionamento dei ventilatori VC e VF comunque dipenderà anche dallo stato di apertura chiusura delle porte secondo quanto illustrato in precedenza nonché in seguito nella presente relazione. Il tempo di risposta in secondi del sistema (in particolare dei ventilatori VC e VF e della serranda di sovrappressione STS) sarà preimpostato e regolabile in fase di taratura dell'impianto su valori opportunamente determinati in modo da gestire transitori senza eccessive pendolazioni del regime di funzionamento.

Tale logica di funzionamento si riscontra nei momenti immediatamente successivi alla segnalazione di incendio e prima che i passeggeri arrivino nelle zone filtro.

2.2.3 Funzionamento a porte aperte

L'apertura delle porte comporterà una diminuzione della sovrappressione all'interno del filtro. Avendo però impostato la modalità di accelerazione sulla condizione di funzionamento più gravosa (massima velocità di rotazione del ventilatore) ed essendo le porte aperte, il ventilatore terminerà la sua fase di accelerazione solo quando verrà raggiunta la sua massima velocità di rotazione; le serrande di sovrappressione tagliafuoco STS resteranno nella loro posizione di chiusura.

Il funzionamento dei ventilatori è tuttavia influenzato dal numero di porte aperte contemporaneamente dal momento che il ventilatore potrà raggiungere la sua massima velocità di rotazione solo in caso di apertura di più di due porte; in caso contrario (apertura di un numero di porte inferiore a tre) il ventilatore modulerà in una posizione intermedia, regolabile in fase di taratura dell'impianto.

La logica di funzionamento descritta si riscontra nel momento in cui i passeggeri sono arrivati nella zona filtro di finestra e/o da questa siano passati nella zona transizione ed è rappresentativa anche del caso in cui l'azionamento dell'impianto sia del tipo manuale.

In tutte le logiche di funzionamento sopra descritte l'impianto continuerà a funzionare finché non arriverà un comando d'arresto, che potrà avvenire da remoto oppure da comando manuale azionabile esclusivamente da personale autorizzato e posto all'interno di un quadretto opportunamente protetto.

APPALTATORE: TELESE s.c.a r.l. ITINERARIO NAPOLI - BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO PROGETTAZIONE: 2° SUBLOTTO TELESE – SAN LORENZO Mandataria: Mandante: PROGETTO ESECUTIVO SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A. COMMESSA LOTTO CODIFICA **FOGLIO** Titolo Documento USCITA/ACCESSO PEDONALE pk 29+428.00 **DOCUMENTO** REV. Titolo Elaborato IMPIANTO CONTROLLO FUM - RELAZIONE TECNICA IF2R 2.2.E.ZZ 11 di 22 RO AI.16.0.5.001 В

L'impianto dovrà essere tarato in modo tale da garantire, in tutte le logiche di funzionamento, tempi di risposta tali da evitare eccessive pendolazioni del regime di funzionamento.

Le impostazioni di funzionamento in precedenza riportate rappresentano delle logiche di gestione locale dell'impianto.

Il quadro di comando e controllo dei ventilatori, tuttavia, sarà predisposto per accettare i comandi remoti e tutte le segnalazioni di allarme, per adattarsi a logiche funzionali flessibili, da gestire da remoto e da stabilire in fase successiva. Per il collegamento con il sistema di supervisione dovranno essere utilizzate apposite interfacce e linguaggi di comunicazione basati su protocolli standard non proprietari (Mod Bus RTU, Ethernet).

Tutti i componenti dell'impianto di pressurizzazione installati in galleria in corrispondenza delle finestre dovranno avere opportune caratteristiche meccaniche per poter resistere alle sovrappressioni indotte dal passaggio dei treni (± 5,5 kPa, numero di cicli dipendente dal traffico ferroviario della Tratta) per una durata di 20 anni.

2.3 Dimensionamento dell'impianto

L'impianto di immissione aria è stato dimensionato per garantire, in condizioni di emergenza, ossia con tutte le porte aperte, una velocità d'aria in uscita dalle porte pari ad almeno $V_{min}=2$ m/s, per evitare che i fumi invadano la zona filtro.

Per il calcolo del ventilatore VF è stato considerato un flusso d'aria pari a 2,5 m/s (con un coefficiente di sicurezza pari ad 1,25 rispetto alla V_{min}) attraverso tutte le porte del filtro.

Il ventilatore VC viene dimensionato per garantire che vi sia un apporto di aria pari a quella che fluisce attraverso le porte lato galleria (2 porte) vista la presenza del terzo sbarramento. Tale sbarramento, infatti, permette di considerare la zona di transizione come un sistema che ha come unico sbocco la galleria attraverso le due porte del filtro. Per il calcolo della portata di VC si considera un coefficiente maggiorativo pari al 20% per tener conto della variabilità delle condizioni di pressione tra zona di filtro, zona di transizione e galleria.

APPALTATORE	TELESE S.c.a r.l. Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata	ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO							
PROGETTAZIO	NE:	2° SUBLOT	TO TELE	SE – SAN L	ORENZO				
Mandataria:	Mandante:								
SYSTRA S.A.	SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A.	PROGETTO) ESECUT	IVO					
Titolo Documer	tolo Documento USCITA/ACCESSO PEDONALE pk 29+428.00		LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO		
Titolo Elaborato	lo Elaborato IMPIANTO CONTROLLO FUM - RELAZIONE TECNICA		2.2.E.ZZ	RO	AI.16.0.5.001	В	12 di 22		

Ne deriva pertanto che:

۷F

$$Q = S \cdot v = 4 \times (1,1 \times 2,10) \times (1,25 \times 2,00) = 24 \frac{m^3}{s}$$

VC

$$Qtot = 1, 2 \cdot S \cdot v = 1, 2 \times 2 \times (1, 1 \times 2, 10) \times (1, 25 \times 2, 00) = 14 \frac{m^3}{s}$$

dove:

 $Q[m]_{S}^{3}$] = Portata d'aria da immettere tramite i ventilatori

S [m²] = Sezione totale di espulsione aria = Sezione totale delle porte

 $v \left[\frac{m}{s} \right]$ = Velocità di attraversamento delle porte da parte dell'aria

Si consideri che il passaggio di aria attraverso le porte avviene su una superficie, pari a 1,1m x 2,1m, ossia 2,3 m², superiore alla superficie minima netta di passaggio, pari a 0,9m x 2m.

La prevalenza corrispondente è stata determinata sulla base delle perdite di carico distribuite delle canalizzazioni e di quelle concentrate di serrande, griglie, bocchette e raccordi.

Le perdite di carico distribuite sono state calcolate a partire dall'equazione di Darcy-Weisbach :

$$h_f = f \cdot \frac{L}{D} \cdot \frac{v^2}{2g}$$

dove:

APPALTATORE	TELES Consorzio Telese Società Consort		ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO								
PROGETTAZIO	NE:		2° SUBLOT	TO TELE	SE – SAN L	ORENZO					
Mandataria: SYSTRA S.A.	Mandante: SWS Engineering S.p.A.	SYSTRA-SOTECNI S.p.A.	PROGETTO	ESECUT	īvo						
Titolo Documento uscita/accesso Pedonale pk 29+428.00 Titolo Elaborato IMPIANTO CONTROLLO FUM - RELAZIONE TECNICA		COMMESSA IF2R	LOTTO 2.2.E.ZZ	CODIFICA RO	DOCUMENTO Al.16.0.5.001	REV.	FOGLIO				

h_f [Pa] = Perdite di carico dovute all'attrito = Perdite di carico distribuite

f = Coefficiente adimensionale, chiamato coefficiente d'attrito di Darcy, il quale può essere ricavato dall'equazione di Colebrook o, più semplicemente, dall'abaco di Moody, a partire però dal numero di Reynolds (Re) e dalla scabrezza relativa (${}^{\mathcal{E}}\!\!/D_{equiv.}$), tipici del trinomio fluido, condotta, portata volumetrica in questione

L [m] = Lunghezza della condotta

D [m] = Diametro idraulico della condotta, dato genericamente da 4S/P, dove a sua volta S è la sezione della condotta e P il perimetro

v $[\frac{m}{s}]$ = Velocità media del fluido, data dal rapporto tra portata volumetrica del fluido e sezione della condotta

$$g = 9.81 \frac{m}{s}$$
 = accelerazione di gravità

Per calcolare le perdite di carico concentrate, invece, si è applicato, direttamente derivato dall'equazione di Bernoulli, il concetto di proporzionalità all'energia cinetica nel punto, il che si traduce nella seguente formula :

$$h_c = \xi \cdot \rho \cdot \frac{v^2}{2g}$$

dove:

h_c [Pa] = Perdita di carico concentrata dell'elemento considerato

$$\rho \begin{bmatrix} kg \\ m^3 \end{bmatrix}$$
 = Densità del fluido alla temperatura in considerazione

 ξ = Coefficiente adimensionale tipico dell'elemento in questione e/o della sua interconnessione con le parti adiacenti dell'impianto

v $[\frac{m}{s}]$ = Velocità media del fluido, data dal rapporto tra portata volumetrica del fluido e sezione della condotta

APPALTATORE: TELESE s.c.a r.l. Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata	ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO
PROGETTAZIONE:	2° SUBLOTTO TELESE – SAN LORENZO
Mandataria: Mandante:	
SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A.	PROGETTO ESECUTIVO
Titolo Documento uscita/accesso Pedonale pk 29+428.00 Titolo Elaborato IMPIANTO CONTROLLO FUM RELAZIONE TECNICA	COMMESSA LOTTO CODIFICA DOCUMENTO REV. FOGLIO

$$g = 9.81 \frac{m}{s} = accelerazione di gravità$$

Premesso quanto sopra, si ottiene che il ventilatore VC necessita di circa 550Pa di pressione statica e VF di circa 350 Pa di pressione statica.

APPALTATORE: TELESE S.c.a r.l. ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 2° SUBLOTTO TELESE – SAN LORENZO PROGETTAZIONE: Mandataria: Mandante: **PROGETTO ESECUTIVO** SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A. COMMESSA LOTTO Titolo Documento USCITA/ACCESSO PEDONALE pk 29+428.00 CODIFICA REV. **FOGLIO** DOCUMENTO Titolo Elaborato IMPIANTO CONTROLLO FUM - RELAZIONE TECNICA IF2R 2.2.E.ZZ RO 15 di 22 AI.16.0.5.001 В

2.3.1 Riepilogo perdite di carico ventilatore VC

		-	-	-	-		-	ITINERAR	IO NAPOLI - BAI	<u></u>	-	-		-					-																		
						2° LOTTO	FUNZIONALE 1	TELESE - SAN LOR	ENZO - USCITA	/ ACCESSO 1	PEDONALE KM	29+428																									
	RELAZIONE TECNIO	CA DI CALCOI	.0			NORMATIVE:	UN	NI 10381-2 - ASHRAI	E 65/66			Data: 10/6/202	11	Commessa	<u>:</u>		Foglio n° 1	1/2	RIF:n°		Note:																
PERDITE DI CARICO I	RETI AEREAULICHE		ME	DIA VELOCII	<u>'A'</u>																																
PROGETTO:	<u>IMP</u>	IANTO VENTI	LAZIONE								1	Diffussore con	1 S.R.	n°		2	0,0	mm c.a.	<u>13</u>	PLAFON	OPERATORIO	n°		<u>45</u>	0.0 r	m c.a.											
IMPIANTO:	PRESSURIZZ	AZIONE CAMI	RA INTERMED	IA.		DATI DI PROGETTO	Ŀ				2	Diffussore mo	torizzato	n°.		5	0,0	mm c.a.	14	Flessibile	DN 200	ml			0.0 r												
VENTILATORE	<u>vc</u>					Motore	Minima velocità	Massima velocità	Prestazioni		3	Diffussore con	n filtro assoluto	n°		<u>35</u>	0,0	mm c.a.		Silenziator		n°		8.0	0.0												
DATI DI PROGETTO:						Giri motore:	1.172	1.465	g/min		4	Bocchetta di r	nandata	n°		2	0,0	mm c.a.			e Meccanico	n°		3.0		m c.a.											
K = Fattore di perdita		0,017	0.72		0,012	Potenza ass.	9,47	18,50	Kw 288		_	Bocchetta di r	ipresa	n°.		45	0.0	mm c.a.	17	Griglia di		n°	1	4.5		mm c.a.											
Densità relativa dell'aria a °C	2	32	0,96	kg/mc		Ventilatore	Minima velocità	Massima velocità	Prestazioni			Batteria di pos	t-riscaldamento rettan;			<u>40</u>				Boccaglio	ventilatore	n°	2														
Rugosità delle pareti (mura	tura liscia)		1.55			Girante	1.000	1.000	dn mm		<u>v</u>		t-riscaldamento circola	-				mm c.a.	10			II.	4	4.0	8.0	mm c.a.											
Coefficiente di maggiorazio			1,10			Giri ventilatore:	1.172	1.465	g/min			Serranda taglia		-		<u>10</u>		mm c.a.																			
Portata aria totale alla minin			(Minima velocità	mc/h	41.600	Portata:	41.600	52,000	mch	Adottata	<u>u</u>	Griglia isolante		<u>n</u> °		3	0,0	mm c.a.																			
Portata aria totale alla mass			(Massima velocità		52.000	Prevalenza:	32,8		mm c a	Adottata	2	Cassetta PV c		n°		3		mm c.a.																			
						i i ciarina.	328	<u>51</u>		Australia	10			<u>n°</u>		<u>10</u>		mm c.a.																			
Fattore di riduzione portata			massima velocità)		0,80		328	512	<u>Pa</u>		11		ecanico con silenziato	n°		<u>10</u>	0,0	mm c.a.																			
Superficie delle Porte	Ш	2.1	23	2	4,6						<u>12</u>	Risonanza ma	enetica .	<u>n°</u>		<u>15</u>	0,0	mm c.a.																			
Velocità minima di fuga		2.5	mt/sec																																		
Portata aria totale alla mass	ima velocità:	41.580	1.2	49.896	<u>14</u>																																
Portata aria totale alla mass	ima velocità:		(Massima velocità	mc/h	52,000																																
Portata aria totale alla minir			(Minima velocità)	mc/h	41.600	Perdita di carico s	tatica unitaria	0,050	mm e a	lamiera zinc																											
Fattore di riduzione portata	(dalla massima velocità)			<u>K</u>	0,80	Perdita di carico s	tatica unitaria	0,078	mm e a	muratura zin									TOTALE ACCES		TOTALE ACCI		<u>T</u> (TOTALE ACCESSO		TOTALE ACCESS		TOTALE ACCES		TOTALE ACCES				12,5	mm c.a.	
		Portata Portata Portata S		Portata Portata Portata Sezione		<u>Velocità</u>	Sezione Equivalente	Canale circolare Eq	Canale circola	re Adottato	Cana	de rettangolaro	Adottato		P	arametri di ca	lcolo racco	ordi			Lunghezze		Perdite di carico mm.c.a.				rogressi ve DP mmc.a.										
<u>Piano</u>	Nodo	me/h	mc/h	<u>%</u>	<u>%</u>	Ve mt/s	<u>mq</u>	dn (mt)	mq	dn (mt)	Sezione mq	B base (mt)	H altezza (mt)	<u>Pd</u>	<u>R/H /</u> <u>R/D</u>	<u>B/H</u>	>°	L/D <u>K</u>	Raccordi		Lungh. Equiv. Raccor. (mt)	Lungh. Totali (mt)		<u>A</u>	cessori												
PLENUM D'ASPIRAZION	Æ.																																				
															I I																						
	Ingresso con griglia forata al 70%		73 000	400	400			2.00				3,50	1,50		0,75						14.00					-											
Aspirazione A.P.	Canale di aspirazione		<u>52.000</u> <u>52.000</u>	100 100	100 100	2,8 2,8	5.253 5.159	2.59 2.56			5,250 5,250	3,50	1,50	0,52 0,54	0.75	111	one one	2,5	1		16,77 34,50	16,77 34,50				-											
	Contrazione graduale		52.000	100	100	9.7	1,496	1.38			1,496	2,20	0,68	6,41	0.75 0.75	2,33 3,24	90°	23 32	1	1,0	21,76	22,76															
Perdita di carico unitaria lin	eare equivalente di condotto	(lamiera zinc)		222		mm.c.a	0.05				2000								-																		
Lunghezza equivalente totale	e condotto					<u>mt</u>	<u>74</u>																DP mmc.a./ lineare	N°	mm/n	DP mmc.a.											
Perdita di carico totale del c	condotto più sfavorito:					mm.c.a.	3,70																														
Perdita di carico totale acce	ssori					mm.c.a.	4,5																														
Perdita di carico totale del c	condotto di aspirazione:					mm.c.a.	8,20																														
Coefficiente di sicurezza						<u>K</u>	1,25																														
Perdita di carico totale de						mm.c.a.	10.3					1									<u> </u>																
CONDOTTO D'ASPIRAZ	NONE		1	1	1				ı		1																										
<u>1</u>	Canale di mandata / Cambio di sezione	<u>52.000</u>	<u>52.000</u>	100	100,0	9,7	<u>1,496</u>	<u>1.38</u>			1,50	2,20	0,68	6,41	0.75	3,24	<u>90°</u>	<u>35</u>	<u>6</u>	<u>150</u>	<u>143</u>	<u>293</u>	22,69			0,00											
Mandata	Canale di mandata		<u>52.000</u>	<u>100</u>	<u>100</u>	9,7	<u>1,496</u>	1,38			<u>1.50</u>	2,20	0,68	6.41	0,75	3,24	90°	<u>35</u>	<u>6</u>	<u>150</u>	143	<u>293</u>	22,69			0.00											
				Velocità mt/s																																	
PIANTO - Pressioni (-)													CARATTERISTIC	A GRUPPO	DI VENT	ILAZIONE																					
	eare equivalente di condotto						0,078	Note:																													
Lunghezza equivalente totale							<u>293</u>	Variante aumento di p		52,000	mc/h	52.000	CURVA VENTILAT	TORE				_				<u> </u>															
Perdita di carico totale del c						mm.c.a.	23	Variante di aumento o	li prevalenza		mm.c.a.	18	MAX				50%	55%	60%	65%		75%	80%	85%		_	100%										
Recupero della pressione st	atica dovuto alla differenza di velocità = 75% d	li quella reale		6,41	6,41	mm.c.a.	0,00							0	mc/h	52.000	<u>26.000</u>	28.600	31.200	33.800	36,400	<u>39.000</u>	41.600	44.200	6.800	49.400	52,000										
Pendita di carico totale acce	ssori					mm.c.a.	8,0						UTA	<u>18</u>	<u>m</u>	18.0	5	5	6	8	2	10	12	<u>13</u>	<u>15</u>	<u>16</u>	<u>18</u>										
Perdita di carico Plenum asp	pirazione:					mm.c.a.	10.3																														
Coefficiente di sicurezza	<u> </u>					<u>K</u>	1,25																														
Perdita di carico totale de	el circuito					mm.c.a.	51.2																														

APPALTATORE: TELESE S.c.a r.l. ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 2° SUBLOTTO TELESE – SAN LORENZO PROGETTAZIONE: Mandante: Mandataria: **PROGETTO ESECUTIVO** SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A. Titolo Documento USCITA/ACCESSO PEDONALE pk 29+428.00 COMMESSA LOTTO CODIFICA DOCUMENTO REV. FOGLIO Titolo Elaborato IMPIANTO CONTROLLO FUM - RELAZIONE TECNICA IF2R 2.2.E.ZZ RO AI.16.0.5.001 В 16 di 22 APPALTATORE: TELESE S.c.a r.l. ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 2° SUBLOTTO TELESE – SAN LORENZO PROGETTAZIONE: Mandataria: Mandante: **PROGETTO ESECUTIVO** SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A. COMMESSA LOTTO Titolo Documento USCITA/ACCESSO PEDONALE pk 29+428.00 CODIFICA DOCUMENTO REV. **FOGLIO** Titolo Elaborato IMPIANTO CONTROLLO FUM - RELAZIONE TECNICA IF2R 2.2.E.ZZ RO В 17 di 22 AI.16.0.5.001

2.3.2 Riepilogo perdite di carico ventilatore VF

								ITINERARIO	NAPOLI - BARI										-								
						2° LOTTO	FUNZIONALE TE	LESE - SAN LORE	NZO - USCITA / A	CCESSO PE	DONALE KM 2	+428															
	RELAZIONE TECNIC	CA DI CALCOI	го			NORMATIVE:	UN	(I 10381-2 - ASHRA	E 65/66			Data: 10/6/20	21	Commessa	:		Foglio n°	1/2	RIF:n°		Note:						
PERDITE DI CARICO B	RETI AEREAULICHE		MEI	DIA VELOCITA	Y'																						
PROGETTO:		Na - Ba									1	Diffussore co	m S.R.	n°		2	0,0	mm c.a.	13	PLAFON	OPERATORI	n°		45	0,0	mm c.a.	
IMPIANTO:	PRES	SURIZZAZIO	NE FILTRO			DATI DI PROGETTO	l:				2	Diffussore m	otorizzato	n°		5	0,0	mm c.a.	14	Flessibile	DN 200	ml		0,5	0,0	mm c.a.	
VENTILATORE	VF					Motore	Minima velocità	Massima velocità	Prestazioni		3	Diffussore co	n filtro assoluto	n°		35	0.0	mm c.a.	15	Silenziator	re	n°		8,0	0.0	mm c.a.	
DATI DI PROGETTO:						Giri motore:	776	970	gimin		4	Bocchetta di	mandata	n°		7.0	7,0	mm c.a.	16	Panalston	e Meccanico	n°		3,0		mm c.a.	
K = Fattore di perdita		0,017	0,84		0,014	Potenza ass.	9,47	18,50	Kw ass		•	Bocchetta di	ripresa	n°	•	4.5	0.0	mm c.a.	17	Sovrapres		Pa		5,15		mm c.a.	
Densità relativa dell'aria a °C	2	32	0.96	kg/mc		Ventilatore	Minima velocità	Massima velocità	Prestazioni	l		Ratteria di no	st-riscaldamento retta	-		4,3			1/	Sovrapres	Saone	ra		3,13	0,0	mm c.a.	
Rugosità delle pareti (lamier	ro rimento)		1.05			Girante	1.400	1,400	do mm		7	-	st-riscaldamento circo	п			0,0	mm c.a.									
Coefficiente di maeriorazion			1.0			Giri ventilatore:	776	970	gmin		,	Serranda tael		п		10	0,0	mm c.a.									
Superficie delle Porte	L1	2,1	2,3	4	9,2	Portata:	69,854	87.318	meh	Adottata	8	Senana tagi	auoco	nº	1	6	6,0	mm c.a.									
Velocità minima di fuga	1,1	2,1	mt/sec	<u>'</u>	7,2	Prevalenza:	22.4	35		Adottata																	
						r revalenca:	224	350	mmca	Audulata																	
Portata aria totale alla massi		69.854	1,25	87.318	24		224	350	Pa																		
Portata aria totale alla massi			(Massima velocità)		87.318																						
Portata aria totale alla minin Fattore di riduzione portata			(Minima velocità)	mc/h	69.854																				_		
ranne urmunzione ponanz	(uma massana venena)			K	0,80	Perdita di carico s	tatica unitaria	0,400	mmea												TOTALE AC	CESSOR			13,0	mm c.a.	
		Portata	Portata	Portata	Sezione	Velocità	Sezione Equivalente	Canale circolare Eq	Canale circola	re Adottato	Canal	Canale rettangolare Adottato		o Parametri di calcolo raccordi		Lunghezze car		Perdite di carico				Progressive D mmc.a.					
Piane	Nodo						a report district	44		1			1				T		1			1.	mm.c.a.				mmt.d.
		mc/h	mc/h	%	%	Ve mt/s	mq	dn (mt)	mq	dn (mt)	Sezione mq	B base (mt)	H altezza (mt)	Pd	R/H / R/D	B/H	>°	L/D K	Raccordi	Canale (mt)	Lungh. Equiv.	Lungh. Totali			Accessori		
															R/D					()	Raccor. (mt)	(mt)					
															0,75											1	
Aspirazione A.P.	Ingresso con griglia forata al 70%		87.318	100	100	12,1	2,00	1,60	2,00	1,60	0,000			9,19				1,2			10,57	10,57	DP mmc.a./		'	DP	
	Canale di aspirazione		87.318	100	100	15,8	1,54	1,40	1,54	1,40	0,000			15,50	1,50	0,00	90°	9	1	1,0	12,61	13,61	lineare	N°	mm/n	mmc.a.	
	Contrazione graduale		87.318	100	100	15,8	1,54	1,40	1,54	1,40	0,000			15,50	1,50	0,00	90°	9	1	1,0	12,61	13,61				1	15,11
1	Canale di mandata / Cambio di sezione	29,106	29.106	33	42,2	17,12	0,472	0,78	0,000		1,120	1,40	0,80	17,66	0,75	1,8	90°	22	1	1,0	17,60	37,78 18,6	7,44			0,00	7,44
2	Canale di mandata / Cambio di sezione	29.106	58.212	67	72,7	19,86	0,814	1,02	0,000		1,120	1,40	0,80	23,77	0,75	1,8	90°	22		1,0	0,00	1,0	0,40		_	0,00	7,84
3	Canale di mandata / Cambio di sezione	29.106	87.318	100	100,0	21,66	1,120	1,19	0,000		1,120	1,40	0,80	28,28	0,75	1,8	90°	22		1,0	0,00	1,0	0,40			0,00	8,24
4	Canale di mandata / Cambio di sezione		87.318	100	100,0	21,66	1,120	1,19	0,000		1,120	1,40	0,80	28,28	0,75	1,8	90°				0,00	0	0,00			0,00	8,24
5	Canale di mandata / Cambio di sezione		87.318	100	100,0	21,66	1,120	1,19	0,000		1,120	1,40	0,80	28,28	0,75	1,8	90°				0,00	0	0,00			0,00	8,24
6	Canale di mandata / Cambio di sezione		87.318	100	100,0	21,66	1,120	1,19	0,000		1,120	1,40	0,80	28,28	0,75	1,8	90°				0,00	0	0,00			0,00	8,24
7	Canale di mandata / Cambio di sezione		87.318	100	100,0	21,66	1,120	1,19	0,000		1,120	1,40	0,80	28,28	0,75	1,8	90°				0,00	0	0,00			0,00	8,24
8	Canale di mandata / Cambio di sezione		87.318	100	100,0	21,66	1,120	1,19	0,000		1,120	1,40	0,80	28,28	0,75	1,8	90°				0,00	0	0,00			0,00	8,24
9	Canale di mandata / Cambio di sezione		87.318	100	100,0	21,66	1,120	1,19	0,000		1,120	1,40	0,80	28,28	0,75	1,8	90°	_			0,00	0	0,00			0,00	8,24
	Canale di mandata / Cambio di sezione		87.318	100	100,0	21,66	1,120	1,19	0,000		1,120	1,40	0,80	28,28	0,75	1,8	90°				0,00	0	0,00			0,00	8,24
	Canale di mandata / Cambio di sezione		87.318	100	100,0	21,66	1,120	1,19	0,000		1,120	1,40	0,80	28,28	1,50	1,8	90°				0,00	0	0,00			0,00	8,24
	Canale di mandata / Cambio di sezione		87.318	100	100,0	21,66	1,120	1,19	0,000		1,120	1,40	0,80	28,28	0,75	1,8	90°				0,00	0	0,00			0,00	8,24
	Canale di mandata / Cambio di sezione		87.318	100	100,0	21,66	1,120	1,19	0,000		1,120	1,40	0,80	28,28	0,75	1,8	90°				0,00	0	0,00			0,00	8,24
	Canale di mandata / Cambio di sezione		87.318	100	100,0	21,66	1,120	1,19	0,000		1,120	1,40	0,80	28,28	0,75	1,8	90°				0,00	0	0,00			0,00	8,24
	Canale di mandata / Cambio di sezione		87.318	100	100,0	21,66	1,120	1,19	0,000		1,120	1,40	0,80	28,28	0,75	1,8	90°				0,00	0	0,00			0,00	8,24
	Canale di mandata / Cambio di sezione		87.318	100	100,0	21,66	1,120	1,19	0,000		1,120	1,40	0,80	28,28	0,75	1,8	90°				0,00	0	0,00			0,00	8,24
	Canale di mandata / Cambio di sezione		87.318	100	100,0	21,66	1,120	1,19	0,000		1,120	1,40	0,80	28,28	0,75	1,8	90°				0,00	0	0,00			0,00	8,24
	Canale di mandata / Cambio di sezione		87.318	100	100,0	21,66	1,120	1,19	0,000		1,120	1,40	0,80	28,28	0,75	1,8	90°				0,00	0	0,00			0,00	8,24
	Canale di mandata / Cambio di sezione		87.318	100	100,0	21,66	1,120	1,19	0,000		1,120	1,40	0,80	28,28	0,75	1,8	90°				0,00	0	0,00			0,00	8,24
	Canale di mandata / Cambio di sezione		87.318	100	100,0	21,66	1,120	1,19	0,000		1,120	1,40	0,80	28,28	0,75	1,8	90°				0,00	0	0,00			0,00	8,24
	Canale di mandata / Cambio di sezione Canale di mandata / Cambio di sezione		87.318 87.318	100	100,0	21,66 21,66	1,120 1,120	1,19 1,19	0,000		1,120 1,120	1,40 1,40	0,80 0,80	28,28 28,28	0,75	1,8	90°				0,00	0	0,00			0,00	8,24 8,24
	Canale di mandata / Cambio di sezione		87.318	100	100,0	21,66	1,120	1,19	0,000		1,120	1,40	0,80	28,28	0,75	1,8	90°				0,00	0	0,00			0,00	8,24
	Canale di mandata / Cambio di sezione Canale di mandata / Cambio di sezione		87.318 87.318	100	100,0	21,66 21,66	1,120 1,120	1,19 1,19	0,000		1,120 1,120	1,40 1,40	0,80 0,80	28,28 28,28	0,75	1,8 1,8	90°				0,00	0	0,00			0,00	8,24 8,24
	Canale di mandata / Cambio di sezione		87.318	100	100,0	21,66	1,120	1,19	0,000		1,120	1,40	0,80	28,28	0,75	1,8	90°				0,00	0	0,00			0,00	8,24
	Canale di mandata / Cambio di sezione		87.318	100	100,0	21,66	1,120	1,19	0,000		1,120	1,40	0,80	28,28	0,75	1,8	90°				0,00	0	0,00			0,00	8,24
	Canale di mandata / Cambio di sezione Canale di mandata / Cambio di sezione		87.318 87.318	100	100,0	21,66 21.66	1,120	1,19	0,000		1,120 1,120	1,40	0,80	28,28 28,28	0,75	1,8	90°				0,00	0	0,00			0,00	8,24 8,24
	Canale di mandata / Cambio di sezione		87.318	100	100,0	21,66	1,120	1,19	0,000		1,120	1,40	0,80	28,28	0,75	1,8	90°				0,00	0	0,00			0,00	8,24
Mandata	Carrale di mandata		87.318	100	100	21,66	1,120	1,19	0,000		1,120	1,40	0,80	28,28	0,75	1,8	\Box		1	6,0		21	11,02	$ldsymbol{ldsymbol{ldsymbol{eta}}}$	\Box	0	8,2
fPIANTO - Pressioni (-))			Velocità mt/s		21,66							CARATTERISTIC	10,61 CA GRUPPO	0,99 DI VEN	TILAZIONE									\vdash	$\overline{}$	
Pentita di carico unitaria. Im	eare equivalente di condotto						0,400	Note:																			
Lunghezza equivalente totale Pendita di carico totale del c							21 8,24	Variante aumento di Variante di aumento		87.318	me/h mm.c.a.	7.200	CURVA VENTILA MAX	TORE			50%	55%	60%	65%	70%	75%	80%	85%	90%	95%	100%
	condotto più stavorito: tatica dovuto alla differenza di velocità = 75% di q	puella reale		28,28	17,66		10,61	varianie di aumento	us ptevatetza		mntc.a.	40	мах	Q	mc/h	87.318	2.858	5.717	10.394	17.324	26.653	75% 38.075	50.767	63.458		95% 82.952	87.318
Perdita di carico totale acce							13,0						UTA	33	mm	33,5	1	1	2	4	6	8	11	13	16	18	19
Perdita di carico totale del c	condotto di aspirazione:						15,11										-										
Coefficiente di sicurezza K Perdita di carico totale del circuito m						33																					

APPALTATORE: TELESE S.c.a r.l. ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 2° SUBLOTTO TELESE - SAN LORENZO PROGETTAZIONE: Mandataria: Mandante: **PROGETTO ESECUTIVO** SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A. LOTTO CODIFICA COMMESSA **DOCUMENTO FOGLIO** Titolo Documento USCITA/ACCESSO PEDONALE pk 29+428.00 REV. Titolo Elaborato IMPIANTO CONTROLLO FUM - RELAZIONE TECNICA IF2R 2.2.E.ZZ RO 18 di 22 AI.16.0.5.001 В

2.3.3 Riepilogo caratteristiche ventilatori

Ventilatore	Portata (m³/s)	Pressione statica (Pa)	Potenza (kW)	Diametro (mm)
VC	14	550	18.5	1.000
VF1	24	350	18,5	1400
VF2	24	350	18,5	1400

2.4 Linee di distribuzione

I vari componenti dell'impianto pressurizzazione saranno alimentati dal quadro di alimentazione e controllo QIF, il quale a sua volta riceverà due alimentazioni separate dal quadro di bassa tensione locale.

Il quadro QIF verrà installato all'interno degli spazi tecnici della zona filtro di finestra.

La distribuzione dell'impianto di pressurizzazione sarà eseguita con i seguenti sistemi:

• I collegamenti terminali all'interno della finestra saranno eseguiti con cavi passanti all'interno di tubazioni in pvc pesante con grado di protezione IP55 o all'interno di canalette in acciaio; saranno previste adeguate cassette di smistamento e/o derivazione ai singoli terminali.

In particolare le distribuzioni comprenderanno le seguenti tipologie di collegamento:

- rete di segnale costituita da cavo UTP 4 coppie installata all'interno della canalina in acciaio utilizzata per gli impianti a bassa tensione;
- rete di alimentazione ad alta tensione 230V-400V con cavi a bassa emissione di fumi, gas tossici e corrosivi (LSOH) del tipo FG16OM16, installata in canalina in acciaio dedicata ed opportunamente distanziata dalla canalina usata per gli impianti a bassa tensione.

APPALTATORE	TELESE S.c.a r.l. Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata	ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO							
PROGETTAZIO	NE:	2° SUBLOT	TO TELE	SE – SAN L	ORENZO				
Mandataria:	Mandante:								
SYSTRA S.A.	SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A.	PROGETTO) ESECUT	ΓΙVO					
	NTO USCITA/ACCESSO PEDONALE pk 29+428.00 D IMPIANTO CONTROLLO FUM - RELAZIONE TECNICA	COMMESSA IF2R	LOTTO 2.2.E.ZZ	CODIFICA RO	DOCUMENTO AI.16.0.5.001	REV.	FOGLIO 19 di 22		

In corrispondenza di tutti i punti in cui le condutture attraversano pareti o solai di locali compartimentati al fuoco, saranno installati setti tagliafuoco di tipo certificato atti a ripristinare la resistenza prescritta per il compartimento.

2.5 Interfacciamento con altri sistemi

Tutti i sottosistemi dovranno essere in grado di interfacciarsi tra loro in modo da individuare, nel più breve tempo possibile, gli stati e gli allarmi provenienti dal campo e che saranno visualizzati nel posto di supervisione di riferimento. In questo modo sarà possibile valutare da remoto l'entità dei dati provenienti dal campo e ottimizzare di conseguenza gli interventi di manutenzione in loco.

Per il collegamento con il sistema di supervisione le singole centrali dovranno essere dotate di apposite interfacce e linguaggi di comunicazione basati su protocolli standard non proprietari (Mod Bus RTU, Ethernet).

Per il controllo dell'impianto di pressurizzazione è prevista una unità periferica di controllo UP, installata all'interno del quadro elettrico di alimentazione e controllo QIF a servizio dell'impianto stesso.

L'unità periferica UP sarà collegata con il sistema di supervisione.

Il dimensionamento e la consistenza del sistema risultano dalle descrizioni delle funzioni di controllo e dai disegni di progetto.

L'attivazione in emergenza dell'impianto di pressurizzazione potrà avvenire in modo diretto o indiretto. L'attivazione diretta sarà effettuata direttamente a livello locale, dal comando di attivazione locale; l'attivazione indiretta sarà invece effettuata passando attraverso il sistema di supervisione.

Anche la disattivazione dell'impianto di pressurizzazione potrà avvenire in modo diretto o indiretto.

Le attivazioni degli impianti, sia dirette che indirette, saranno indipendenti e paritarie l'una rispetto all'altra.

L'unità periferica di controllo locale dell'impianto di pressurizzazione, installata all'interno di ogni quadro, invece, sarà in grado di acquisire i seguenti segnali e ritrasmetterli al sistema di supervisione centrale in protocollo non proprietario Modbus Ethernet, su rete Ethernet:

Da ogni inverter

APPALTATORE	TELESE s.c.a r.l. Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limi	ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO								
PROGETTAZION	2° SUBLOT	TO TELES	SE – SAN L	ORENZO						
Mandataria:	Mandante:									
SYSTRA S.A.	SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECN	I S.p.A.	PROGETTO	ESECUI	IVO					
	to USCITA/ACCESSO PEDONALE pk 29+428.00		COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO		
Titolo Elaborato) IMPIANTO CONTROLLO FUM - RELAZIONE TECNICA		IF2R	2.2.E.ZZ	RO	AI.16.0.5.001	В	20 di 22		

- Stato di ventilatore in moto
- Guasto inverter
- Frequenza
- Assorbimento

Inoltre:

- Il controllo di tutti i pulsanti selettori del quadro
- Allarmi per mancato avviamento
- Allarmi di superamento ore di funzionamento
- Segnalazione posizione serrande di regolazione e sovrappressione servocomandate
- Comando serrande
- Segnale da trasmettitore di pressione differenziale
- Segnale da comando manuale di avvio
- Segnale funzionamento diretto quadro elettrico
- Segnale locale/remoto quadro elettrico
- Scambio bypass rete/inverter al quadro elettrico
- Segnali allarme incendio in galleria
- Segnale da comando di arresto manuale

APPALTATORE:

TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria:

Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A.

SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

Titolo Documento USCITA/ACCESSO PEDONALE pk 29+428.00 Titolo Elaborato IMPIANTO CONTROLLO FUM - RELAZIONE TECNICA ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 2° SUBLOTTO TELESE – SAN LORENZO

PROGETTO ESECUTIVO

COMMESSA

LOTTO

CODIFICA

DOCUMENTO

REV. **FOGLIO**

IF2R 2.2.E.ZZ RO В 21 di 22 AI.16.0.5.001

QIF	DIG	ITALI	ANALOGICI			
ELENCO PUNTI	INGRES SI	USCITE	INGRESSI	USCITE		
VENTILATORE VC	2	1	2	1		
VENTILATORE VF1	2	1	2	1		
VENTILATORE VF2	2	1	2	1		
AL QIM		1				
DAL QIM	2					
SONDA A PRESSIONE DIFFERENZIALE 1	1					
SONDA B PRESSIONE DIFFERENZIALE 1	1					
SONDA A PRESSIONE DIFFERENZIALE 2	1					
SONDA B PRESSIONE DIFFERENZIALE 2	1					
COMANDO MANUALE AVVIO IMPIANTO LATO PARI	1					
COMANDO MANUALE ARRESTO IMPIANTO LATO PARI	1					
COMANDO MANUALE AVVIO IMPIANTO LATO DISPARI	1					
COMANDO MANUALE ARRESTO IMPIANTO LATO DISPARI	1					
ALLARME INCENDIO CANNA PARI 1	1					
ALLARME INCENDIO CANNA DISPARI 2	1					
SERRANDA TAGLIAFUOCO DI SOVRAPPRESSIONE STS 1	2	1				
SERRANDA TAGLIAFUOCO DI SOVRAPPRESSIONE STS 2	2	1				
SERRANDA TAGLIAFUOCO DI IMMISSIONE STV1			2			
SERRANDA TAGLIAFUOCO DI IMMISSIONE STV2			2			
TOTALE DEL QIF	22	6	10	3		

L'unità periferica di controllo verrà comunque equipaggiata per interfacciare i seguenti punti:

n°32 ingressi digitali

n° 16 uscite digitali

n° 16 ingressi analogici

n° 8 uscite analogiche

APPALTATORE: TELESE S.c.a r.l. ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 2° SUBLOTTO TELESE – SAN LORENZO PROGETTAZIONE: Mandante: Mandataria: **PROGETTO ESECUTIVO** SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A. Titolo Documento USCITA/ACCESSO PEDONALE pk 29+428.00 COMMESSA LOTTO CODIFICA DOCUMENTO REV. FOGLIO Titolo Elaborato IMPIANTO CONTROLLO FUM - RELAZIONE TECNICA IF2R 2.2.E.ZZ RO AI.16.0.5.001 В 22 di 22