

TABLE DES MATIERES

Liste des figures	vii
Liste des tableaux	viii
Acronymes	ix
INTRODUCTION.....	1

CHAPITRE: I

LES PHÉNOMÈNES DANGEREUX ET LES EFFETS THERMIQUES ASSOCIÉS

Introduction	03
I.1. Phénomènes instantanés	03
I.1.1. UVCE	03
I.1.2. BLEVE	05
I.1.3. boil over	06
I.2. phénomènes continus	06
I.2.1. Feu de torche	07
I.2.2. Feu de nappe	08
I.2.3. Feu de stockage de solides	08
I.3. Caractéristiques des phénomènes dangereux	10
I.4. Effets thermiques des phénomènes dangereux	11
I.4.1. Conséquences sur les personnes	11
I.4.1.1. Effets du flux thermique radiatif	12
I.4.1.2. Effets de la chaleur convective	13
I.4.1.3. Effet du transfert de chaleur par conduction	14
I.4.2. Conséquences sur les matériaux	14
I.4.2.1. Effets du flux thermique radiatif	14
I.4.2.2. Effet du transfert de chaleur par conduction	14
Conclusion.....	15

CHAPITRE: II

IDENTIFICATION DES DANGERS ET DES SCÉNARIOS D'ACCIDENTS

Introduction	16
II.1. Identification des dangers.....	17
II.1.1.Dangers liés aux matières dangereuses	17
II.1.2.Dangers liés aux activités et conditions d'opération de l'installation	18
II.1.3.Dangers externes	19
II.2. Identification des éléments sensibles	20
II.3. Revue des accidents passés	22
II.4. Scénarios d'accidents	22
II.4.1. Utilisation du scénario normalisé	22
II.4.2. Élaboration des scénarios d'accidents	24
II.5. Estimation des conséquences	24
II.6. Les accidents potentiels	25
II.6.1. Les déversements	25
II.6.2. Les nuages toxiques	26
II.6.3. Les incendie	27
II.6.4. Les explosions	28
II.7. Calculs des conséquences	29
II.7.1. Effets domino	30
II.7.2. Evaluation des conséquences	30
II.8. Estimation des fréquences	32
II.8.1. Fréquence d'occurrence de l'accident	32
II.8.2. Probabilité qu'un récepteur soit touché	33
II.9. Estimation des risques	33
II.10. Évaluation des risques	35
conclusion	36

CHAPITRE: III

PRESENTATION D'OUTILS DE CALCULES

III.1. Présentation du logiciel de simulation ALOHA	37
III.1.1. Les entrées	38
III.1.2. Les sorties	38
III.1.3. Limites	39
III.1.3.1. Vitesse de vent très faible	39
III.1.3. 2. Changement de direction du vent	39
III.1.3.3. Présence d'obstacles et relief	40
III.1.3 .4. Condition atmosphérique très stable	40
III.1.3.5. Présence de mélanges gazeux	40
III.1.3 .6. Répartition de la concentration près de la source	41
III.1.3 .7. Présence de sous-produits issus de feux	41
III.1.3 .8. Présence de débris dangereux	41
III.1.3 .9. Présence de particules	42
III.1.3 .10. Présence d'aérosols	42
III.1.3 .11. Autres limites	42
III.1.4. Mise en place du scénario sous ALOHA	42
III.1.4 .1. Lieu de l'accident : "location"	42
III.1.4 .2. Infrastructure : "building"	42
III.1.4 .3. Choix du produit chimique : "chemical"	42
III.1.4 .4. Description des conditions météorologiques "atmospheric option"	43
III.1.4 .5. Description de la source : "source"	44
III.1.4 .6. Calculs	45
III.2. présentation du logiciel de simulation PHAST	46
III.2 .1. Termes sources dans PHAST	46
III.2 .2. Modèle UDM de dispersion de PHAST	47
III.2 .3. Définition des scénarios et simulation	48
III.2 .4. Résultats et effets de radiation/de surpression/toxiques	51

III.2 .5. Modèle personnalisé et Liste des scénarios	52
Conclusion.....	54

CHAPITRE: IV

APPLICATION D'ALOHA ET PHAST

Introduction	55
IV.1. Description de l'accident	57
IV. 1. 1. Incendie après importante déflagration	57
IV.1.2. Le scénarios d'accident	58
IV.2. Modélisation par ALOHA	59
IV.2.1. Les entrées	59
IV.2.2. Description de la source : "source"	60
IV.2.3. Résultat est discussion	60
IV.2.3.1.modélisation de la concentration du polluant et de flammes	61
IV.2.3.2.modélisation de la surpression et de radiations thermiques	62
IV.3. Modélisation par le logiciel PHAST	63
IV.3.1. Les données d'accident	64
IV.3.2. Résultats et discussion	65
IV.3.2.1. Modélisation de la dispersion	65
IV.3.2.2. Modélisation des effets thermiques.....	66
IV.3.2.3. Modélisation des effets surpression.....	67
IV.3. 3. Modélisation des coûts.....	68
Conclusion et recommandation.....	69
 CONCLUSION GENERALE.....	 71
 ANNEXES.....	 73
 REFERENCES BIBLIOGRAPHIQUES.....	 78

Listes des figures

II. 1 : analyse de risques.....	16
III.1 : Fenêtres d'application "atmospheric option" 1.....	43
III.2 : Fenêtres d'application "atmospheric option" 2.....	44
III. 3 : Fenêtre d'application "Tank size and Orientation".....	44
III. 4 : présentation des résultats.....	45
III.5 : Définition des scénarios.....	49
III.6 : Définition des sources.....	49
III.7 : Définition des produits.....	50
III.8 : présentation des résultats.....	51
III.9: Définition d'un scenario personnalisé.....	52
III.10 : Définition des données variables.....	53
IV.1 : Schéma de scénarios d'accident nezla 19.....	58
IV.2 : les zones de concentration du polluant.....	61
IV.3 : les zones menacées par les flammes.....	61
IV.5 : les zones menacées par la surpression.....	62
IV.6 : les zones menacées les radiations thermiques.....	62
IV.7 : la concentration du polluant en ppm par rapport au temps.....	65
IV.8 : la concentration du polluant en ppm par rapport la distance.....	66
IV.9 : les zones touchées par les radiations thermiques.....	66
IV.10 : les zones touchées par les ondes de pression.....	67
IV.11 : modélisation des coûts.....	68

Liste des tableaux

I-1 : Synthèse des caractéristiques des phénomènes dangereux susceptibles de conduire à un aléa thermique.....	10
I-2 : Émittances moyennes de certains liquides inflammables.....	11
I-3 : Conditions limites lors d'une exposition de la peau aux flux radiatifs.....	13
I-4 : Valeurs seuils des doses thermiques.....	13
II. 1 : Dangers externes.....	20
II. 2 : Éléments sensibles du milieu.....	21
II. 3 : Seuils d'effets associés aux feux.....	28
II.4 : Seuils d'effets associés aux surpressions.....	29
II. 5 : Conséquences des accidents potentiels.....	30
IV.1 : paramètres du scénario.....	60
IV.2 : caractéristiques du terme source.....	64
IV.3 : les résultats obtenir par ALOHA & PHAST.....	67

ACRONYMES

UVCE	Unconfined Vapour cloud Explosion
BLEVE	Boiling Liquid Expanding Vapour Explosion
ISO	international standardization organization
NIOSH	National Institute of Occupational Safety & Health
CSST	comité de santé et sécurité du travail
EPA	Environmental Protection Agency
AICHE	American Institute of Chemical Engineers
HAZOP	hazard operability
FMEA	Failure mode and effects analysis
AIHA	American Industrial Hygiene Association
ALOHA	Areal Locations of Hazardous Atmospheres
PHAST	Process Hazard Analysis Software Tool
DNV	Det Norske Veritas
UDM	Unified Dispersion Model
EDD	étude de danger
POI	plan d'opération interne
ATEX	ATmospheric EXpansion
VCE	Vapour Cloud Explosion
GNL	gaz naturel liquéfié
DIPPR	Design Institute for Physical Properties
GPL	Gaz de pétrole liquéfié

INTRODUCTION

La production, le stockage et l'utilisation d'une quantité toujours croissante de produits dangereux entraînent dans l'industrie une augmentation considérable des risques d'accident majeur. Pour maîtriser ces risques et protéger les travailleurs, la population et l'environnement, il est indispensable de mettre en œuvre de façon systématique un ensemble de mesures bien définies.

Les risques technologiques

L'analyse de risques technologiques a pour but d'identifier les accidents technologiques majeurs susceptibles de se produire et d'évaluer leurs conséquences possibles, l'estimation des fréquences permet de poursuivre l'analyse et d'évaluer les risques associés. Elle vise également à identifier des mesures qui pourraient être mises en place pour réduire leur importance.

Le scénario normalisé ou « pire scénario » est utilisé dans le but d'estimer quelles sont les conséquences maximales d'un accident en termes d'étendue de territoire, de population touchée et de niveau d'impact (décès, blessures, contamination). Il suppose la perte de confinement de la plus grande quantité de matière dangereuse suite à la rupture d'une conduite ou d'une tuyauterie. Pour les inflammables, l'accident considéré est l'explosion, pour les toxiques, il s'agit de la formation d'un nuage toxique.

La modélisation des effets des phénomènes dangereux a deux objectifs. Elle permet certes d'évaluer les distances d'effets demandées par la réglementation dans une étude de dangers (EDD), mais aussi de conforter des choix techniques (par exemple la conception d'un réseau de capteurs, nombre et positionnement d'une chaîne de détection de fuite afin d'optimiser la cinétique de détection/réaction).

Problématique

Au niveau de la SONATRACH il n'y a pas d'étude concrète consacré pour l'estimation des effets d'accident industriel majeur au chantier du forage pétrolier.

aux activités du forage pétrolier, l'emplacement des équipements du travail tel que les baraques est aléatoire et au hasard. Avec ce travail on va estimer les distances de sécurité en cas d'accident majeur pendant l'opération du forage, et on aura deux possibilités de résultat:

- 1- Les résultats donne des distances peuvent être pratiquement applicables, ce que exige la prévention ou bien on doit baser sur les mesures préventives.
- 2- Les résultats donne des distances ne peuvent être pratiquement applicables, ce que exige la protection ou bien on doit baser sur les mesures protectives.

Malgré le développement technique des outils d'évaluation des effets des phénomènes dangereux et ses vastes utilisations à l'industrie d'hydrocarbure en l'Algérie, les études dans ce sens au niveau des chantiers du forage restent peu par rapport d'autres activités pétrolières, Pour cela on a choisi ce sujet pour au moins de donner une idée générale sur les phénomènes dangereux et ses effets et bien sûr les mesures de sécurité nécessaires pendant l'opération de forage.

Organisation du mémoire :

Le travail est composé de quatre chapitres comme suivant :

Le premier chapitre : présent une synthèse générale sur les phénomènes dangereuses : ces origine, conséquences, aussi ces effets sur l'homme et l'environnement avec la présentation de ses caractéristiques.

Le deuxième chapitre : est résumé l'approche d'évaluation des risques par la détermination de fréquence et l'estimation des conséquences de dégâts et les types d'accident potentiel probable.

Le troisième chapitre : dans ce chapitre on a présenté les deux outils informatiques utilisés ALOHA et PHAST pour estimer les conséquences d'accident majeur lié d'activité du forage.

Le dernier chapitre : est une application des outils informatiques de modélisation sur notre cas d'étude qui concerne l'accident majeur et on a exploité les résultats pour proposer et élaborer les plans et les mesures de sécurité soit préventives, soit protectives pour assurer la sécurité totale de la personnel aussi notre environnement.

CHAPITRE I

LES PHÉNOMÈNES DANGEREUX ET LES EFFETS THERMIQUES ASSOCIÉS

Introduction

La description de la phénoménologie des phénomènes dangereux et des effets qui leur sont associés a mis en évidence les critères importants à retenir pour la caractérisation de la vulnérabilité. La cinétique du phénomène doit lui aussi être prise en compte.

L'historique des phénomènes dangereux montre qu'ils ont des grands effets sur l'être humain et l'environnement et surtout dans les pays sous-développé, En l'Algérie, on a les accidents de 2004 et 2005 à SKIKDA, 2006 Gassi Touil à Hassi Messaoud, qui ont provoqué des dégâts humains et matériels

Dans ce chapitre on a essayé d'expliquer les phénomènes dangereux, leur origine, leur effets afin de les comprendre pour éviter leur survenue.

I.1. Phénomènes instantanés

Les phénomènes dangereux susceptibles de produire d'importants effets thermiques et dont la durée est considérée comme instantanée sont les suivants :

- UVCE (Unconfined Vapour cloud Explosion)
- BLEVE (Boiling Liquid Expanding Vapour Explosion)
- Boil Over

I.1.1. UVCE

Description du phénomène

Suite à une fuite de gaz combustible dans un environnement non confiné, un nuage formé d'un mélange d'air et de gaz combustible se forme. Lorsque ce mélange atteint les critères d'explosibilité (teneurs en combustible et en oxygène comprises dans le domaine d'inflammabilité) et rencontre une source

d'allumage, il explose. Un front de flamme se propage associé à l'expansion des gaz brûlés qui agissent sur les gaz frais environnant à la manière d'un piston pouvant donner lieu à une onde de pression aérienne (déflagration).

Origines

- Fuite d'un gaz combustible liquéfié ;
- Évaporation d'une flaque de liquide inflammable.

Une très faible énergie suffit pour initier l'explosion. Par ailleurs, l'allumage peut être différé dans le temps et par conséquent se produire à une certaine distance du lieu de la fuite.

Un UVCE génère plusieurs effets

- Une boule de feu qui consume ou endommage ce qui se trouve à l'intérieur.
- Un rayonnement thermique sur le voisinage immédiat de la boule de feu.
- Des effets de pression plus ou moins importants suivant l'encombrement du lieu de l'accident.

Les conséquences de l'UVCE dépendent de :

- La masse de gaz combustible concerné, c'est à dire du volume du nuage.
- La composition du nuage de gaz.
- L'encombrement de l'espace.

De manière générale, l'effet thermique d'un UVCE sur les structures se limite à des dégâts superficiels (déformation des plastiques, décollement des peintures, ...), et, éventuellement, à une fragilisation possible de certaines structures métalliques légères. En revanche, l'UVCE peut être initiateur d'un incendie, ou être suivi d'un feu-torche, dont les effets thermiques sont à redouter.

I.1.2. BLEVE

Description du phénomène

Un BLEVE correspond à la libération brutale d'une masse de gaz liquéfié en état d'ébullition sous pression, suite à l'éclatement ou la perforation d'une enveloppe de stockage suivi d'une inflammation générale immédiate. Il s'agit d'une explosion dont les effets dominants sont les effets de rayonnement thermique plus que de surpression.

Origines

- Corrosion.
- Dommages ou fatigues mécaniques.
- Hautes températures (incendie).

Un BLEVE génère plusieurs effets

- Une boule de feu : qui consume ou endommage ce qui se trouve à l'intérieur.
- Un rayonnement thermique sur le voisinage immédiat de la boule de feu. Ainsi les émittances de ce front de flamme peuvent atteindre des valeurs de plusieurs centaines de kW/ m².
- Une Onde de pression choc (détonation) : Le BLEVE est une explosion, il va donc générer une onde de choc (détonation), un important déplacement d'air qui va affecter l'environnement proche du réservoir.
- Projection de débris : Des débris sont propulsés majoritairement vers les extrémités du réservoir. Cette projection est donc imprévisible et peut parfois atteindre des proportions énormes, à plus d'un kilomètre de diamètre de la source.

I.1.3. boil over

Description du phénomène

Un Boil Over est un phénomène de moussage de grande ampleur impliquant des réservoirs aériens et résultant de la vaporisation d'eau liquide contenue dans des réservoirs atmosphériques d'hydrocarbures en feu. Ce phénomène est à l'origine de violentes projections de liquide enflammé et de la formation d'une boule de feu.

Origines

- Présence d'eau dans le réservoir (teneur en eau de l'hydrocarbure, pénétration de l'eau de pluie au travers des événements, condensation sur les parois internes, introduction d'eaux d'extinction)
- Incendie prolongé en partie supérieure.
- Propagation d'une onde de chaleur.
- Vaporisation de l'eau ($1 \text{ m}^3 \text{ d'eau} \sim 1600 \text{ à } 2000 \text{ m}^3 \text{ de vapeur}$).

Un Boil Over génère plusieurs effets

- Une explosion (rupture de la capacité).
- Une éjection de liquide en émulsion et en feu. (Extension de l'incendie).
- Une boule de feu avec ses retombées (effets thermiques).

I.2. phénomènes continus

Contrairement aux phénomènes décrits ci-dessus, certains phénomènes sont caractérisés par une durée pouvant aller de quelques minutes à quelques heures, voire plusieurs jours dans certains cas :

- Feu torche.
- Feu de nappe.
- Feu de matériaux solide (stockage en entrepôt ou externe).

I.2.1. Feu de torche

Description du phénomène

Dans l'environnement industriel, les feux de torche appelés également feux chalumeau peuvent survenir suite à des fuites accidentelles de fluides inflammables ou à des évacuations intentionnelles de sous-produits par l'intermédiaire de torchères.

Origines

Le phénomène de feu de torche a pour origine un rejet de fluides combustibles, généralement à l'état gazeux, qui s'enflamme :

- Spontanément si sa température est suffisamment élevée.
- En raison de points chauds.
- Par démarrage d'un véhicule situé à proximité (étincelle).
- Par action de la foudre.

Afin de se prémunir de tels événements, il est important de pouvoir prévoir et évaluer les conséquences associées aux feux torche. Pour ce faire, il est notamment nécessaire d'estimer les caractéristiques géométriques de la flamme et de déterminer le flux radiatif émis par la flamme pouvant aller jusqu'à 300 kW/m².

Les conséquences d'une feu torche

Parmi les conséquences les plus critiques, il convient de citer des pertes humaines (ouvriers, conducteurs de camions...) et matérielles (effets dominos) pouvant entraîner également une perte de production, et plus grave une propagation à d'autres installations.

Par ailleurs, quelques éléments observés donnent une idée qualitative des conséquences des feux torche :

- Les débits de fuite qui représentent des quantités importantes de combustibles rejetés (toxicité).
- L'orientation de la flamme qui peut avoir une influence déterminante sur l'occurrence d'effets dominos (thermique).

- Les hauteurs de flamme de plusieurs dizaines à plusieurs centaines de mètres (thermique).

I.2.2 Feu de nappe

Description du phénomène

Le feu de nappe résulte de la présence simultanée d'une nappe de liquide inflammable portée à une température supérieure à son point éclair et d'un point chaud (étincelle, flamme nue, métal incandescent, etc.).

Origines

La nappe de liquide inflammable résulte fréquemment d'une fuite, plus ou moins importante. Il est à noter que le point chaud, s'il est maintenu suffisamment longtemps, peut initier l'incendie d'un liquide dont la température est inférieure au point éclair : le point chaud en lui même peut porter localement le liquide à une température supérieure à son point éclair, démarrer l'incendie qui se généralise ensuite à toute la nappe.

Les conséquences d'un feu de nappe

L'impact d'un feu de nappe dépend de la taille de la surface en feu, du produit qui se consume et de la durée de l'incendie.

De manière générale, les principales conséquences observées de manière récurrente sont la pollution des eaux de surface ainsi que la contamination des sols, voire des eaux souterraines, plus rarement, des blessés ou des morts. Les effets thermiques observés dépendront de la taille de la nappe ainsi que du combustible.

I.2.3. Feu de stockage de solides

Description du phénomène

Les feux de solide ont généralement la particularité de commencer à l'intérieur d'un bâtiment, en milieu relativement confiné avec une toiture et des murs, excepté pour les stockages extérieurs. Les effets sont donc dans un premier temps limités au bâtiment (voire compartiment) d'origine.

Ensuite, au fur et à mesure que l'incendie se développe, se propage puis se généralise dans l'entrepôt, les effets de l'incendie d'entrepôt sont perceptibles à l'extérieur du bâtiment. Leur effet est alors similaire à celui d'un feu extérieur (tel que stockage de palettes ou de pneus)

Origines

Les origines des feux d'entrepôts sont les suivantes :

- Étincelle, défaut électrique.
- Point chaud.
- Malveillance.
- Foudre.

Les conséquences d'un feu d'entrepôt

Les effets d'un incendie d'entrepôt sur l'environnement sont d'ordre thermique (dû aux flammes) et d'ordre toxique (dû aux fumées).

Des problèmes de visibilité gênant pour la circulation et l'acheminement des secours peuvent aussi avoir lieu. Aucun effet direct de pression n'est lié au feu d'entrepôt.

I.3. Caractéristiques des phénomènes dangereux

Le tableau suivant récapitule les caractéristiques des phénomènes présentés ci-dessus :

Phénomène dangereux	Délai d'occurrence	Durée de montée en puissance jusqu'à son état stationnaire	Effets recherchés (Pression, THermique, TOXique, Missile)	Émissivité de la source (ordre de grandeur)
UVCE	Plusieurs secondes à 2 - 3 minutes (formation du nuage à la LIE)	Quelques millisecondes (inflammation du nuage)	P, TH	150 kW/m ² à 300 kW/m ²
BLEVE "chaud"	Immédiat dès la rupture de la citerne	Plusieurs secondes (expansion de la boule de feu et combustion de la boule de feu)	TH, P, M	180 kW/m ² à 350 kW/m ²
BOIL-OVER	immédiat dès que l'eau s'évapore	Plusieurs secondes (expansion de la boule de feu et combustion de la boule de feu)	TH, TOX	100 kW/m ² à 150 kW/m ²
Feu de Torche	immédiat dès l'inflammation du produit	Plusieurs minutes à heures	TH, TOX	150 kW/m ² à 300 kW/m ²
Feu de nappe	immédiat dès l'inflammation du produit	Plusieurs minutes à heures	TH, TOX	25 à 200 kW/m ²
Incendie de solides	immédiat dès l'inflammation du produit	Plusieurs minutes à heures	TH, TOX	30 kW/m ² à 100 kW/m ²

Tab. I-1 : Synthèse des caractéristiques des phénomènes dangereux susceptibles de conduire à un aléa thermique

Voir tableau ci-dessous pour l'émittance moyenne en fonction des combustibles. Il est à noter également que l'émissivité varie également en fonction du diamètre du foyer et que les valeurs ci-dessous n'incluent pas des valeurs pour des foyers de diamètre inférieurs à 3m.

Combustible	Émittances moyenne (kW/ m ²)
GNL	120 à 160
GPL	50 à 80
Kérosène	35 à 130
Pétrole brut	25 à 60

Tab. I-2 : Émittances moyennes de certains liquides inflammables

I.4. Effets thermiques des phénomènes dangereux

Ce paragraphe consiste à réaliser une synthèse des effets thermiques sur les personnes, les matériaux et les éléments de construction.

I.4.1 Conséquences sur les personnes

Les effets thermiques du feu sur les personnes ont trois principales origines :

- Un débordement de la thermorégulation qui engendre une élévation de la température corporelle. Comme la fièvre, cette élévation engendre des maux de tête et peut entraîner la mort au-dessus de 42 °C.
L'évacuation de la chaleur par thermorégulation étant basée sur le principe de l'évaporation de la sueur, l'humidité ambiante est primordiale.
- Une atteinte des voies respiratoires, caractérisée par un dessèchement ou des brûlures à différents niveaux : gorge, trachée et bronches, alvéoles pulmonaires.
- Un effet direct sur la peau qui peut être d'origine radiative (flux radiatif incident), ou conductive.

Ces atteintes peuvent être caractérisées par deux grandeurs : le flux thermique incident et la température ambiante. Ces grandeurs peuvent correspondre à deux niveaux de sollicitation :

- Le niveau de sollicitation thermique suffisant pour brûler la peau et les poumons. Il est comparable à un effet suraigu, c'est à dire aux expositions uniques fortes, mais de courte durée.
- L'exposition pour laquelle l'hyperthermie est suffisante pour causer une dégradation des capacités mentales, diminuant la capacité d'évacuation et de survie. Ce niveau est comparable à un effet subaigu, c'est à dire à une exposition unique moyenne, mais prolongée.

L'effet thermique peut résulter de trois modes de transmission :

- Convective, chaleur transmise par circulation d'air chaud par exemple.
- Radiative, chaleur transmise par rayonnement.
- Conductive, chaleur transmise par contact.

I.4.1.1. Effets du flux thermique radiatif

Selon la norme ISO, la limite d'exposition de la peau à l'éclairement est approximativement de 2,5 kW/m². La norme mentionne qu'au-dessous de ce niveau de flux de chaleur radiative incident, l'exposition peut être tolérée pendant 30 minutes ou plus longtemps sans affecter la mobilité et donc l'évacuation des personnes. Au-dessus de cette valeur seuil, le temps disponible avant la brûlure de la peau due à l'éclairement diminue rapidement selon l'équation suivante :

$$t_{Irad} = 4 q^{-1.35}$$

Avec

t_{Irad} : temps en minutes.

q : éclairement énergétique en kW/m².

On indique dans le Tableau suivant, les valeurs limites de flux radiatifs pour différents temps d'exposition avant brûlures :

Flux radiatifs reçus	Temps d'exposition limite
2,4 kW/ m ²	supérieur à une demi-heure
2,5 kW/ m ²	de l'ordre de la minute
10 kW/ m ² .	quelques secondes

Tab. I-3 : Conditions limites lors d'une exposition de la peau aux flux radiatifs

Les seuils d'effets de la dose reçue par une personne varient bien évidemment selon son âge ainsi qu'en fonction de son état de santé ou de ses facultés d'accoutumance.

Dose thermique ([kW/m²]4/3.s)	Effets sur les personnes
600	irréversibles
1 000	létaux
1 800	Létaux significatif

Tab. I-4 : Valeurs seuils des doses thermiques

I.4.1.2. Effets de la chaleur convective

L'exposition d'une personne à un flux de chaleur convectif intense peut provoquer les phénomènes suivants :

- Le coup de chaleur (hyperthermie).
- La douleur et les brûlures de la peau.
- La douleur et les brûlures de la région respiratoire.

Les brûlures thermiques de la région respiratoire par l'air contenant moins de 10% de vapeur d'eau par volume ne se produisent pas en l'absence des brûlures faciales de la peau. Par conséquent, les limites de tenabilité en ce qui concerne la douleur ou les brûlures de la peau sont normalement inférieures à celles considérées pour les brûlures thermiques de la région respiratoire. Cependant, dans une atmosphère saturée en vapeur d'eau, les brûlures thermiques de la région respiratoire peuvent se produire sur l'inhalation de l'air au-dessus de 60°C.

Concernant la peau non protégée, une température de l'air supérieure à 120°C peut engendrer rapidement (quelques minutes) des douleurs graves. En dessous de cette température, et en fonction de la durée d'exposition, des troubles liés à une hyperthermie peuvent apparaître.

I.4.1.3. Effet du transfert de chaleur par conduction

Le phénomène de conduction est physiologiquement important seulement lorsque la peau est en contact direct avec les surfaces chaudes (poignées de porte, etc.). Un contact d'une seconde avec le métal à 60°C peut causer des brûlures.

I.4.2. Conséquences sur les matériaux

Ce paragraphe consiste à réaliser une synthèse des effets thermiques sur les matériaux et les éléments de construction.

I.4.2.1. Effets du flux thermique radiatif

Le flux thermique incident, de nature radiative, conduit à l'échauffement du matériau. Lors de celui-ci, trois seuils peuvent être mis en évidence :

- Premièrement, au-delà d'une certaine température, les propriétés mécaniques du produit considéré peuvent chuter.
- Ensuite, au fur et à mesure que la température s'élève, le matériau commence à se dégrader et à produire différentes espèces.
- A un certain niveau, le matériau s'enflamme. Le feed-back radiatif et convectif de la flamme vers le matériau permet alors de maintenir l'inflammation.

I.4.2.2. Effet du transfert de chaleur par conduction

D'une manière identique à l'effet de l'éclairement énergétique qui conduit à échauffer la surface du matériau exposé et de surcroît à une éventuelle inflammation, une élévation de température d'un matériau due à l'effet indirect de l'éclairement énergétique, principalement par transfert conductif, peut conduire à une dégradation des matériaux.

Cette dégradation peut se présenter sous la forme de :

- Fusion du matériau pouvant conduire à le mettre en contact avec une surface chaude et donc à une inflammation.
- Carbonisation ou pyrolyse du matériau pouvant conduire à une propagation des gaz inflammables émis vers une surface chaude.
- Perte de résistance et ainsi chute de matériau ou de structure.
- Émission de produits toxiques.

Les valeurs limites d'élévation de température pouvant engendrer une dégradation dépendant de chaque matériau.

Conclusion

Dans le cadre d'évaluation des risques, il convient de considérer que chacun des phénomènes décrits dans ce chapitre peut en générer un ou plusieurs autres. En particulier, des phénomènes générant une surpression ou une projection de missiles peuvent entraîner des fuites, déformations ou destructions nécessaires à un autre phénomène. De même, tout incendie ou flux thermique peut fournir l'énergie nécessaire à l'activation d'un autre phénomène dangereux susceptible de conduire à des effets thermiques durant plusieurs heures, voir plusieurs jours. Par conséquent, il apparaît indispensable de considérer pour le cas de phénomènes dangereux continus :

- d'une part, un aléa thermique limité dans le temps imposant une mise en protection du bâtiment pour une certaine durée.
- et d'autre part un aléa thermique susceptible de durer plusieurs jours pour une mise en protection permanente du bâtiment.

Le cas des phénomènes instantanés où l'impact est plus intense mais de très courte durée, sera traité à partir d'une analyse de la durée d'atteinte des critères définis pour la caractérisation du bâti dans le cas de phénomènes continus.

CHAPITRE II

IDENTIFICATION DES DANGERS ET DES SCÉNARIOS D'ACCIDENTS

Introduction

L'analyse de risques d'accidents technologiques majeurs (dont les conséquences pourraient excéder les frontières du projet) repose sur la détermination des dangers (dangerosité des produits, défaillances des systèmes, sources de bris, etc.) à partir desquels des scénarios d'accidents sont établis. Toutes les activités reliées au projet doivent être considérées (manutention, exploitation, transport, etc.).

L'identification des dangers et des scénarios d'accidents permet de recueillir l'information relative au projet à l'étude (installations, équipements, matières dangereuses, etc.) et au milieu dans lequel il sera situé. Cette étape consiste à identifier les dangers, identifier les éléments sensibles du milieu, réaliser la revue des accidents passés reliés à des entreprises ou des procédés similaires et établir les scénarios d'accidents.

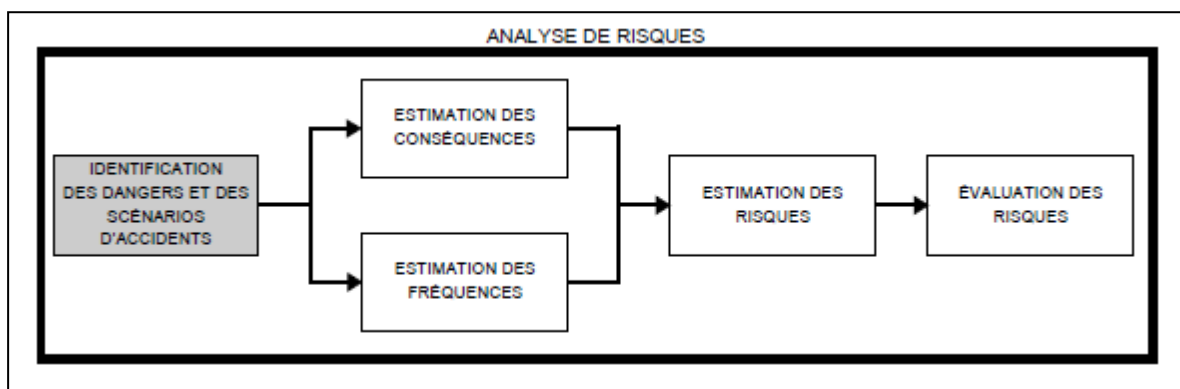


Fig. II. 1 : analyse de risques

II.1. Identification des dangers

Le danger est une propriété intrinsèque d'une substance, d'un agent, d'une source d'énergie ou d'une situation qui peut entraîner des conséquences indésirables.

L'identification des dangers vise à dresser l'inventaire des dangers liés à un projet, une installation, une activité. Elle fait appel à plusieurs sources d'information, dont notamment l'expérience, les codes en vigueur, les descriptions de procédés, les informations sur les matières dangereuses, etc.

Les dangers sont associés aux matières dangereuses nécessaires au projet, aux procédés et aux équipements ainsi qu'à la localisation géographique du projet.

II.1.1.Dangers liés aux matières dangereuses

Les matières dangereuses entreposées, manipulées, transportées, transformées, etc. peuvent être à l'origine d'accidents technologiques majeurs. une analyse de risques requiert la connaissance des matières dangereuses pouvant entraîner des situations accidentelles susceptibles de porter atteinte à la sécurité des personnes, à la qualité de l'environnement et à l'intégrité des structures.

Les dangers liés aux matières dangereuses découlent notamment des éléments suivants :

- les caractéristiques des matières : inflammabilité, toxicité, corrosivité, réactivité, etc.
- les quantités.
- les incompatibilités entre matières dangereuses.
- Les fiches signalétiques contiennent des informations essentielles à la connaissance des matières dangereuses. Ces fiches doivent être fournies dans l'étude d'impact.

La présence sur un site de plusieurs matières dangereuses, chacune en quantité inférieure au seuil indiqué, doit aussi être considérée. En effet, un nombre élevé de matières dangereuses différentes et/ou en quantités proches des quantités seuils peut notamment justifier que l'on considère ces matières lors de l'analyse de risques d'accidents technologiques. Le critère suivant peut être utilisé :

$$\frac{q_1}{qs_1} + \frac{q_2}{qs_2} + \frac{q_3}{qs_3} + \dots + \frac{q_n}{qs_n} > 1$$

où

qn = quantité de chaque matière dangereuse présente sur le site.

qsn =quantité seuil pour chaque matière dangereuse présente sur le site.

n = nombre de matières dangereuses présentes sur la liste et sur le site.

D'autres matières, absentes de la liste citée précédemment, peuvent être à l'origine d'accidents majeurs, notamment à la suite de l'incendie de celles-ci (par exemple, les pneus). Ces matières doivent être identifiées ainsi que les accidents potentiels associés.

II.1.2.Dangers liés aux activités et conditions d'opération de l'installation

Les activités peuvent être à l'origine de situations dangereuses, notamment la manutention, l'entreposage et le transport. Elles doivent être identifiées et le cas échéant mises en relation avec les matières dangereuses impliquées.

Les conditions d'opération peuvent être à l'origine de dangers ou augmenter le danger associé à des matières dangereuses. Par exemple, l'eau ne présente pas un danger en soi. Toutefois, si elle est utilisée sous forme de vapeur à haute pression, elle pourrait entraîner l'explosion des équipements la contenant. Il est important de considérer les conditions normales et anormales d'opération lors de l'identification des dangers.

II.1.3.Dangers externes

L'étude de danger présente une analyse sommaire des événements externes susceptibles de provoquer des accidents technologiques majeurs sur l'emplacement du projet. Tant les éléments ou événements d'origine naturelle (inondations, séismes, etc.) qu'humaine (usine voisine, déraillement de train, écrasement d'avion, etc.) sont considérés. Ces informations sont intégrées dans la planification d'urgence.

Le milieu environnant peut contenir des sources de dangers (Tableau II. 1) susceptibles d'engendrer des accidents sur le site de l'installation étudiée. Ces dangers doivent être considérés lors de l'analyse de risques technologiques afin d'en tenir compte dans le processus de réduction des risques, dans la planification de l'intervention d'urgence et dans le programme de gestion des risques et de la sécurité.

Ainsi, la présence d'usines, de rails, de réservoirs, etc. ainsi que le potentiel de catastrophes naturelles doivent être analysés afin de déterminer leur influence sur les fréquences d'occurrence d'accidents. Ces sources d'accidents peuvent être considérées de deux manières lors de l'analyse de risques.

Lorsque les fréquences d'occurrence des événements externes peuvent être estimées, l'analyse des événements externes peut être intégrée aux étapes d'estimation des fréquences et des risques présentées plus bas. Les événements externes sont alors considérés de la même façon que les événements internes causant les accidents technologiques majeurs.

TYPE	EXEMPLES
Phénomènes naturels	séismes inondations mouvements de terrain foudre précipitations abondantes
Sources ponctuelles	installations industrielles voisines aménagements hydrauliques en amont aéroports, pistes d'atterrissage
Sources linéaires	voies de circulation routière voies ferrées
Autres	malveillances attentats

Tab. II. 1 : Dangers externes

Dans le cas contraire, il est possible de réaliser une analyse qualitative de l'influence de ces événements. Cette analyse complète l'analyse de risques en permettant la considération des événements externes ayant une influence sur les accidents technologiques potentiels.

L'American Institute of Chemical Engineers propose une approche spécifique pour réaliser une analyse des événements externes « External Events Analysis ».

II.2. Identification des éléments sensibles

L'analyse de risques accorde une attention toute particulière aux éléments sensibles du milieu pouvant être affectés lors d'un accident d'une façon telle que les conséquences pourraient être importantes ou augmentées (quartiers résidentiels, hôpitaux, sites naturels d'intérêt particulier, zonage, etc.).

Les éléments sensibles du milieu (Tableau II. 2) sont des composantes du milieu susceptibles d'être affectées par les conséquences d'un accident. Le terme récepteur (public ou environnemental) est aussi utilisé.

TYPE DE RÉCEPTEURS	EXEMPLES
Population	zones résidentielles et résidences isolées ; bâtiments institutionnels (écoles, hôpitaux, centres d'accueil, garderies) ; centres commerciaux et communautaires ; bâtiments à haute densité de population (tours, stades).
Structures et infrastructures	installations industrielles ; autoroutes, routes, voies ferrées ; lignes de transport d'électricité et postes de transformation ; stations d'épuration et de filtration des eaux ; éléments patrimoniaux (site archéologique connu et classé, arrondissement historique).
Éléments environnementaux	parcs et réserves écologiques ; habitats fauniques et floristiques ; zones agricoles ; milieux environnementaux particuliers (marais, forêts, plans et cours d'eau).

Tab. II. 2 : Éléments sensibles du milieu

La présence d'éléments sensibles pourrait :

- augmenter le nombre d'individus potentiellement atteints (par exemple, un centre commercial).
- résulter en la destruction ou l'altération d'éléments de grande valeur du patrimoine humain ou naturel (par exemple, un bâtiment historique, une réserve écologique ou une érablière).
- alourdir la tâche des intervenants lors d'un accident (par exemple, l'évacuation d'un hôpital).

- occasionner d'autres accidents découlant du premier (effet domino) (par exemple, un réservoir atteint par l'onde de choc d'une première explosion).

Ces éléments peuvent être cartographiés ou présentés sous forme de liste où est indiquée leur position géographique par rapport au site de l'installation étudié.

II.3. Revue des accidents passés

Une revue des accidents passés apporte un éclairage complémentaire quant aux défaillances, incidents et accidents susceptibles de survenir. La connaissance des accidents passés offre un point de comparaison concret à l'exercice d'identification des dangers et des scénarios d'accidents.

L'initiateur de projet est invité à consulter les rapports d'accidents qui se sont produits dans des installations identiques ou similaires au projet étudié, les banques de données sur les accidents au travail et sur les accidents technologiques majeurs.

II.4. Scénarios d'accidents

II.4.1. Utilisation du scénario normalisé

Si l'analyse démontre que le projet n'est pas susceptible d'engendrer des accidents technologiques majeurs, l'initiateur se contente d'utiliser les informations recueillies précédemment, dans le cadre de sa planification d'urgence.

De manière à démontrer l'absence de potentiel d'accidents technologiques majeurs, l'initiateur peut utiliser le concept de « scénario normalisé » ou celui de « pire scénario ».

Si l'initiateur ne peut pas démontrer l'absence de potentiel d'accidents technologiques majeurs, il poursuit la démarche d'analyse de risques. Il considère en détail les dangers et les scénarios d'accidents qui en découlent afin d'établir les conséquences et les risques associés.

L'utilisation de scénario normalisé vise à estimer les conséquences maximales en termes de population touchée, de territoires affectés (distances) et de niveau d'impact (décès, blessures, contamination), afin d'établir si le projet à l'étude peut être à l'origine d'un accident majeur. Les paramètres de calculs du scénario de pire cas (worst-case scénario) définis par l'EPA s'appliquent. De plus, tout autre scénario, dont les conséquences seraient potentiellement plus grandes que celles des scénarios normalisés doit être considéré. En effet, les particularités du projet pourraient faire en sorte que les scénarios normalisés ne soient pas les scénarios entraînant les pires conséquences.

Il peut être nécessaire de considérer notamment leur localisation afin d'établir si cela peut influencer les conséquences (par exemple, l'explosion d'un réservoir près de la limite de propriété pourrait entraîner des conséquences plus importantes pour le milieu environnant que celle d'un plus gros réservoir situé plus loin de ces limites).

Lorsque les conséquences maximales sont situées à l'intérieur du site, les caractéristiques liées au cas étudié n'amènent pas la matérialisation d'un scénario d'accident technologique majeur.

Une analyse détaillée de risques d'accidents technologiques majeurs n'est donc pas nécessaire.

Cependant, puisque des accidents potentiels peuvent avoir des conséquences importantes à l'intérieur des limites de l'installation, il est nécessaire de les gérer adéquatement à l'aide notamment de la mise en place de mesures de sécurité et d'une planification de l'intervention d'urgence.

Lorsque les conséquences maximales atteignent l'extérieur du site, un potentiel d'accident majeur est présent. Il faut alors identifier des scénarios d'accidents plus plausibles et procéder à une analyse plus détaillée des accidents potentiels, des conséquences et des risques majeurs.

Soulignons toutefois que si aucun élément sensible n'est présent sur le territoire affecté par les conséquences, il est possible de passer directement à l'étape de gestion des risques en utilisant les résultats associés aux scénarios définis précédemment. Dans ce cas, une attention particulière doit être portée à la planification subséquente de l'occupation des sols et des mesures d'urgence dans le cadre de la gestion des risques.

II.4.2. Élaboration des scénarios d'accidents

À partir des informations recueillies sur le projet, les matières dangereuses présentes, les quantités en cause et les accidents passés, l'élaboration des scénarios d'accidents permet d'établir la liste des événements anormaux susceptibles de survenir. Des méthodes qualitatives, développées au fil des ans, permettent l'identification des séquences d'événements menant à la matérialisation d'accidents technologiques majeurs. L'American Institute of Chemical Engineers (AiChe) souligne notamment le rôle joué par les méthodes HAZOP, FMEA, What-if, et les listes de contrôle lors de l'identification des dangers, des événements initiaux et des accidents qui en découlent.

II.5. Estimation des conséquences

L'analyse de risques comprend alors l'estimation des conséquences liées aux scénarios d'accidents. Cette étape permet de connaître les zones à l'intérieur desquelles la sécurité des populations environnantes et l'intégrité de l'environnement naturel et humain pourraient être affectées, ainsi que la présence d'éléments sensibles identifiés précédemment. Ces informations sont retenues pour la planification d'urgence.

L'estimation des conséquences liées aux scénarios d'accidents retenus permet d'établir et de quantifier les impacts de ces événements sur le milieu environnant.

Les conséquences d'un scénario d'accident se définissent à l'aide de deux notions : les caractéristiques de l'accident et son impact. Les caractéristiques de l'accident sont celles pouvant générer un effet négatif sur les éléments sensibles du milieu. L'impact définit cet effet. Par exemple, lors d'un incendie (événement accidentel), la radiation thermique (caractéristique) entraîne des brûlures (impact) aux individus exposés.

Quatre types d'événements accidentels sont généralement considérés :

- les déversements.
- les nuages toxiques.
- les incendies.
- les explosions.

Les conséquences (caractéristique et impact) de chaque accident potentiel sont quantifiées puis évaluées. Finalement, l'influence des effets domino sur les conséquences des accidents est analysée.

II.6. Les accidents potentiels

II.6.1. Les déversements

Un déversement a lieu lorsqu'il y a perte de confinement d'un produit dangereux liquide ou solide. Les caractéristiques d'un déversement (quantité, durée, localisation, etc.) sont fonction notamment de la nature du produit, des conditions de la perte de confinement (grosseur et localisation de la fuite, présence d'un bâtiment, etc.) et des caractéristiques du sol.

Un déversement peut entraîner notamment la contamination du sol et de l'eau, la destruction de la faune, de la flore, d'habitats terrestres et aquatiques, du milieu naturel ainsi que la perturbation d'activités humaines. Les caractéristiques du produit ainsi que le cheminement potentiel du déversement sont des informations importantes pour établir les impacts appréhendés sur le milieu récepteur. La présence d'un cours d'eau, d'un plan d'eau ou d'un réseau

d'égouts à proximité doit être considérée puisqu'elle peut favoriser le déplacement du produit déversé et augmenter son rayon d'influence.

Un déversement peut aussi être à l'origine d'un nuage toxique, si le produit est toxique et volatil, d'un incendie ou d'une explosion si le produit est inflammable.

II.6.2. Les nuages toxiques

Un nuage toxique est formé lorsqu'il y a perte de confinement d'un produit toxique gazeux à température et pression ambiantes (par exemple l'ammoniac) ou d'un produit toxique volatil (par exemple l'acide chlorhydrique). Il peut aussi être formé à la suite de la réaction entre des matières incompatibles dans un procédé découlant d'une perte de contrôle ou de l'introduction accidentelle d'une matière indésirable dans un procédé. Les caractéristiques du nuage toxique (dimensions, durée, localisation, etc.) sont fonction notamment de la nature des produits, des réactions, des conditions de perte de confinement (grosseur et localisation de la fuite, présence d'un bâtiment, etc.) et des conditions météorologiques. Des modèles de dispersion atmosphérique permettent de connaître les concentrations du nuage toxique en fonction de la distance et du délai écoulé, en tenant compte notamment des conditions météorologiques et de la topographie.

La zone d'impact d'un nuage toxique est définie à l'aide des concentrations à partir desquelles un effet indésirable sur la vie ou la santé serait observé. Ces concentrations et l'effet sur les récepteurs sont disponibles dans les fiches signalétiques et dans la littérature (par exemple AIHA, NIOSH etc.).

Un nuage toxique peut aussi résulter d'un incendie et être formé des produits de dégradation des produits enflammés. La connaissance des produits créés lors de la combustion est alors nécessaire. Cette composition varie selon la nature des matières en feu, entraînant une étape supplémentaire d'identification des

composés générés lors de l'incendie. Les fiches signalétiques peuvent contenir des informations concernant la nature des produits dangereux susceptibles d'être générés lors de la combustion du produit faisant l'objet de la fiche.

II.6.3. Les incendie

Un incendie résulte de l'inflammation d'une substance à l'intérieur de son confinement (feu de réservoir d'hydrocarbures) ou à la suite d'une perte de confinement (feu de nappe, feu en chalumeau). Outre la possibilité d'un nuage toxique, un incendie émet de la chaleur (radiation thermique) mesurée en kilowatts par mètre carré (kW/m^2). L'intensité des radiations thermiques est maximale au niveau de l'incendie et diminue en fonction de la distance. Les récepteurs exposés subissent alors des brûlures dont l'importance varie selon la distance de l'incendie, sa durée et la localisation des récepteurs (intérieur ou extérieur d'une structure).

Les zones d'impact sur les récepteurs sont définies à partir des radiations thermiques émises par l'incendie. Par exemple, après 40 secondes, un individu exposé à une radiation thermique de 5 kW/m^2 pourrait subir des brûlures au second degré (EPA). Ce niveau de radiation définit la zone où les individus pourraient subir des blessures sérieuses. Une radiation thermique de 13 kW/m^2 pourrait entraîner un décès en 30 secondes. Pour les boules de feu, une durée inférieure à 30 secondes explique qu'une radiation thermique de 25 kW/m^2 puisse être utilisée. Des formules et des abaques reliant l'intensité des radiations thermiques et les impacts sur les récepteurs sont disponibles dans la littérature (TNO).

Le Tableau II. 3 : présente les seuils d'effets (radiations thermiques à partir desquelles des effets pourraient être observés) recommandés pour l'estimation des conséquences menaçant la vie et pour la planification des mesures d'urgence. Un seuil d'effets différent de ceux indiqués au tableau doit être justifié.

SEUILS D'EFFETS MENAÇANT LA VIE	SEUIL POUR LA PLANIFICATION D'URGENCE
13 kW/m ² pour les feux autres que la boule de feu 25 kW/m ² pour la boule de feu	5 kW/m ²

Tab. II. 3 : *Seuils d'effets associés aux feux*

II.6.4. Les explosions

Une explosion résulte de l'inflammation d'un mélange explosif, de la réaction violente entre deux matières ou de l'expansion très rapide d'une substance dans certaines conditions. Les poussières peuvent aussi être à l'origine d'explosions importantes.

Les surpressions qui résultent de l'onde de choc créée se calculent en livres par pouce carré (psi : pound per square inch) ou en millibars (mb). La surpression est maximale à proximité de l'explosion et diminue en fonction de la distance. Les récepteurs exposés subissent, selon leur nature, des effets mécaniques (par exemple, rupture de tympan ou lacérations cutanées pour la population, écroulement et éclatement de fenêtres pour les structures). L'importance de ces effets varie notamment selon la localisation des récepteurs, la distance de l'explosion et la présence à l'intérieur ou à l'extérieur d'une structure.

Les zones d'impact sur les récepteurs sont définies à partir des surpressions issues de l'explosion. Ainsi, un individu exposé à une surpression de 1 psi pourrait subir des blessures à cause de dommages aux structures, notamment l'éclatement de fenêtres ou la chute de débris (EPA). Ce niveau de surpression définit la zone où les individus pourraient subir des blessures sérieuses.

Des dommages importants aux maisons, observés à des surpressions de l'ordre de 2 à 3 psig, pourraient entraîner des décès. Des formules et des abaques reliant les surpressions et les impacts sur les récepteurs sont disponibles dans la littérature. (TNO).

Le Tableau II.4 : présente les seuils d'effets (surpressions à partir desquelles des effets pourraient être observés) recommandés pour l'estimation des conséquences menaçant la vie et pour la planification des mesures d'urgence reliées aux surpressions. Un seuil d'effets différent de ceux indiqués au tableau doit être justifié.

SEUIL D'EFFETS MENAÇANT LA VIE	SEUIL POUR LA PLANIFICATION D'URGENCE
2 psi (g)	1 psi (g)

Tab. II.4 : *Seuils d'effets associés aux surpressions*

Les explosions confinées entraînent la projection de fragments qui, lorsqu'ils atteignent des récepteurs, peuvent entraîner des conséquences importantes. À cause du caractère aléatoire des fragments émis lors d'explosions confinées (nombre, forme, direction, etc.), il est difficile d'établir les points de chute des fragments. Il est cependant possible d'estimer la distance de projection maximale de débris à la suite d'observations découlant d'explosions confinées.

II.7. Calculs des conséquences

La conséquence d'un scénario d'accident est établie en deux étapes :

- (1) les caractéristiques sont déterminées à partir de la modélisation de l'accident.
- (2) l'impact est établi en modélisant l'effet de ces caractéristiques sur les éléments sensibles du milieu.

La modélisation de l'accident permet de décrire les phénomènes physico-chimiques successifs (fuite, dispersion atmosphérique, inflammation, combustion) menant à l'accident et de calculer les caractéristiques de l'accident qui provoquent l'impact sur les éléments sensibles du milieu.

Par la suite, la modélisation de l'impact sur les éléments sensibles du milieu permet d'établir comment les causes influenceront les éléments du milieu (picotements des yeux, intoxication, asphyxie, brûlures, lésions, blessures, décès, destruction matérielle, contamination, etc.).

Le Tableau II. 5 : présente les accidents potentiels et les conséquences générées. Les conséquences peuvent être calculées à l'aide de tables ou à l'aide de modèles mathématiques permettant la modélisation des accidents potentiels et de leurs conséquences. Des logiciels permettent une automatisation de certaines approches de calcul, tels que ALOHA et PHAST.

ACCIDENTS POTENTIELS	CONSÉQUENCES	
	CARACTÉRISTIQUES	IMPACTS
Déversement	quantité dangerosité	Contamination ; marée noire.
Nuage toxique	concentration toxique	décès par asphyxie ; blessures ; irritation ; croissance végétale moindre.
Incendie	radiation thermique	décès ; brûlures non létales ; destruction de la flore.
Explosion	surpression ; débris projetés	décès ; blessures aux tympans, aux poumons ; destruction de la flore ; dommages aux structures ; bris de fenêtres.

Tab. II. 5: Conséquences des accidents potentiels

II.7.1. Effets domino

Les effets domino découlent de la proximité relative d'éléments pouvant occasionner une réaction en chaîne à la suite d'un premier événement accidentel. Un fragment issu de l'explosion d'un réservoir pourrait entraîner la perforation d'un réservoir sur un site voisin et provoquer ainsi l'émission d'un nuage toxique.

Il importe donc d'analyser les conséquences des accidents et leur influence sur les équipements adjacents afin d'évaluer le potentiel d'accidents en chaîne et d'adapter l'aménagement du territoire et les mesures de protection et de prévention.

II.7.2. Evaluation des conséquences

L'évaluation des conséquences permet l'identification des scénarios d'accidents problématiques et des équipements, procédures ou procédés impliqués. Ainsi, des modifications peuvent être apportées au projet afin de réduire les conséquences des accidents potentiels : la réduction des inventaires de matières dangereuses, la modification des substances et des procédés, le réaménagement des équipements, etc. De plus, la connaissance des conséquences permet de mettre en place des mesures de gestion touchant la prévention, la planification et l'intervention en cas d'urgence.

Les conséquences doivent être analysées en considérant l'utilisation des sols et les impacts potentiels en cas d'accident. Par exemple, la présence d'une résidence pour personnes âgées dans une zone où des conséquences sérieuses sur la santé (blessures) seraient observées en cas d'accident augmente les impacts potentiels puisque ces personnes sont généralement plus sensibles et plus difficiles à évacuer rapidement.

Les scénarios d'accidents dont les conséquences sont restreintes au site ne présentent pas de risque pour le milieu environnant. Il importe cependant de les gérer adéquatement dans un contexte de sécurité sur le site même.

Les scénarios d'accidents ayant des conséquences hors site sont à l'origine des risques pour le milieu environnant. Aussi, le plan de mesures d'urgence doit contenir des scénarios d'intervention qui considèrent les conséquences sur la santé. Pour ces scénarios, il peut aussi être souhaitable de calculer et analyser leur fréquence d'occurrence afin d'améliorer notamment la fiabilité des systèmes et contribuer à la réduction des risques d'accidents.

II.8. Estimation des fréquences

Lorsqu'il y a des éléments sensibles dans les zones pouvant être affectées, l'analyse comporte en plus une estimation des fréquences d'occurrence afin d'établir les risques liés au projet.

Le calcul de la fréquence d'occurrence permet d'établir la possibilité qu'un accident se produise et la possibilité que des éléments sensibles du milieu soient affectés par les conséquences découlant de cet accident. Ainsi, il faut d'abord établir la fréquence d'occurrence de l'événement accidentel et ensuite établir si des éléments sensibles du milieu peuvent ou non être touchés par les conséquences de l'accident.

II.8.1. Fréquence d'occurrence de l'accident

La fréquence d'occurrence d'un scénario d'accident dépend de la fiabilité des équipements impliqués et de la séquence d'événements générant l'accident. La fréquence d'occurrence d'un scénario d'accident peut être disponible directement à la suite d'observations répétées de situations accidentelles et grâce à la tenue de données statistiques. Par exemple, la fréquence d'occurrence de la perte de confinement de réservoirs pressurisés est documentée.

Lorsque la fréquence d'occurrence des scénarios d'accidents n'est pas directement disponible, il faut décomposer le scénario en événements dont la fréquence ou la probabilité d'occurrence est connue. Pour ce faire, les méthodes des arbres de défaillances et d'événements sont souvent utilisées.

Les taux de défaillances et probabilités d'occurrence utilisés dans ces arbres peuvent être trouvés dans la littérature spécialisée notamment en fiabilité des systèmes, sûreté de fonctionnement, taux d'accidents et risques.

À la suite de l'évaluation des fréquences, il peut y avoir rétroaction afin d'apporter des modifications au projet. Les modifications apportées ont pour but de réduire la fréquence des accidents potentiels notamment en augmentant la fiabilité des équipements et des systèmes. Les changements d'équipements, l'ajout d'équipements de contrôle et d'alarme et leur redondance sont autant de mesures qui contribuent à la réduction des fréquences d'occurrence d'accidents.

II.8.2. Probabilité qu'un récepteur soit touché

Lors d'un accident, le milieu environnant est touché à des degrés divers, notamment selon le type d'accident, la distance, les conditions météorologiques, les caractéristiques des éléments sensibles, etc.

II.9. Estimation des risques

Lorsqu'il y a des éléments sensibles dans les zones pouvant être affectées, les risques liés au projet sont estimés. Les risques ainsi estimés sont indiqués selon leur position géographique en fonction de l'emplacement du projet.

Le risque est l'effet combiné d'une fréquence d'occurrence d'un événement et des conséquences de cet événement. Le risque associé à une installation est la somme des risques de tous les événements accidentels qui ont pour origine cette installation.

Lors de l'estimation des risques associés à une installation, le risque peut être calculé pour chaque type de conséquences (décès, blessures irréversibles, perte d'habitats, etc.). La somme des risques de décès de tous les événements accidentels sera réalisée afin d'établir le risque de décès associé à l'installation. Il en est de même pour le risque de blessures irréversibles, puis le risque de perte

d'habitats, etc. Puisque les barèmes de risques acceptables portent principalement sur les risques de décès, ce dernier est généralement calculé.

Il existe diverses façons d'exprimer mathématiquement le risque, notamment le risque individuel et le risque collectif.

Le risque individuel est le risque annuel qu'a un élément du milieu situé à un endroit donné, de subir la conséquence considérée, généralement le décès. Ce risque est fonction de la conséquence, de la fréquence d'occurrence de l'accident et de la probabilité que l'élément du milieu soit affecté par cette conséquence. Par exemple, ce type de risque permet de connaître le risque de décès pour un individu au cours d'une année à cause de la présence d'une industrie, si cet individu reste au même endroit au cours de cette année. Le risque individuel peut être présenté mathématiquement comme suit :

Pour un scénario d'accident donné a , le risque individuel R à un endroit donné (x,y) est :

$$R_{a,x,y} = C_{a,x,y} \times F_a \times P$$

Où

$R_{a,x,y}$, est le risque individuel aux coordonnées (x,y) causé par le scénario d'accident a .

$C_{a,x,y}$ est la conséquence aux coordonnées (x,y) causée par le scénario d'accident a .

F_a est la fréquence d'occurrence du scénario d'accident a .

P est la probabilité que l'élément du milieu soit affecté par la conséquence (ce terme permet de tenir compte de situations particulières, par exemple, les individus à l'intérieur seront protégés des conséquences d'un incendie).

Le risque individuel total à un endroit donné (x,y) est la somme des risques individuels à cet endroit pour les n scénarios d'accidents identifiés, soit :

$$R_{x,y} = \sum_{a=1}^n R_{a,x,y}$$

La connaissance du risque individuel mis en relation avec le territoire potentiellement affecté permet d'évaluer les risques. Aussi, le risque individuel est souvent retenu dans les analyses de risques technologiques.

Le risque collectif est la relation entre la fréquence d'occurrence d'un accident et le nombre de personnes subissant l'impact (généralement le décès) de l'accident, dans une population donnée.

Son calcul est complexe puisqu'il demande la connaissance de l'occupation des sols et des mouvements de population dans le temps (présence selon l'heure de la journée, selon le jour de la semaine, selon les saisons), afin d'établir le profil de la population exposée. Ce type de risque nous informe notamment de la probabilité qu'un accident à l'usine étudiée ait lieu au cours d'une année et occasionne le décès de plus de « x » individus.

II.10. Évaluation des risques

Les risques ainsi estimés sont indiqués selon leur position géographique en fonction de l'emplacement du projet. Une discussion quant aux risques est présentée.

L'évaluation des risques est l'étape où le jugement s'ajoute aux résultats de l'estimation des risques dans le processus de prise de décision.

Afin de guider l'évaluation des résultats de l'estimation des risques, il existe des barèmes de risques acceptables : niveaux de risques acceptables adoptés par des législations ou ceux proposés par des organismes soucieux de la gestion des risques.

À cette comparaison avec des niveaux de risques, il faut ajouter la considération des valeurs de la population et sa perception du risque. Pour jauger cet aspect, l'initiateur d'un projet peut recourir à des rencontres publiques afin de présenter et de discuter des dangers et des risques.

La notion d'incertitude doit demeurer présente à l'esprit tout au long de l'évaluation des risques.

Aucune analyse de risques ne fournit une valeur exacte et absolue des risques ; les résultats obtenus fournissent plutôt une indication du niveau de risques associé à l'installation et ses composantes. Aussi, l'utilisation des résultats de l'analyse de risques devrait viser l'amélioration de la sécurité en orientant les efforts de réduction des risques vers les composantes les plus à risque des systèmes et le développement de programmes de gestion et de contrôle des risques complets et appropriés.

L'essentiel de la démarche vise à réduire les risques à un niveau minimal et acceptable. Pour ce faire, des modifications peuvent être apportées au projet à l'étude afin de réduire les conséquences des accidents potentiels ou leur fréquence de réalisation. Les risques résiduels, qui subsistent après la mise en œuvre de mesures de réduction des risques, doivent par la suite être gérés adéquatement.

MCours.com

Conclusion

L'analyse de risques d'accidents technologiques majeurs s'inscrit dans un cheminement plus large de gestion des risques. Sa réalisation permet de connaître les accidents potentiels associés à l'implantation ou la présence d'une installation. La connaissance des conséquences et des risques pour les populations, l'environnement et les territoires environnants contribue à une meilleure gestion de ceux-ci par leur réduction, la mise en place de mesures de sécurité et d'atténuation, la mise sur pied d'une planification des mesures d'urgence et d'un programme de gestion de risques adapté à la nature des accidents potentiels majeurs identifiés.

CHAPITRE III

PRESENTATION D'OUTILS DE CALCULE

III.1. Présentation du logiciel de simulation ALOHA

CAMEO-ALOHA est un logiciel utilisable pour des situations d'urgence. Il a été développé conjointement par les 2 entités américaines suivantes : "Environmental Protection Agency's Office of Emergency Prevention, Preparedness and Response" (EPA) et le "National Oceanic and Atmospheric Administration's Office of Response and Restoration" (NOAA).

ALOHA modélise la dispersion atmosphérique de gaz neutre, par un module basé sur l'approche gaussienne, et de gaz plus lourd que l'air au moyen d'un module de gaz dense. ALOHA permet notamment la modélisation d'émissions à partir de flaques en ébullition ou non, de réservoirs sous pression de gaz ou de liquide, de réservoirs liquides non pressurisés, de réservoirs contenant des gaz liquéfiés, de conduite de gaz sous pression.

Les modules

Le logiciel est composé de deux modules :

- Le module CAMEO, qui contient principalement des bases de données chimiques et toxicologiques
- Le module ALOHA ("Areal Locations of Hazardous Atmospheres") qui est un programme informatique permettant d'évaluer, dans des situations d'urgence, la dispersion atmosphérique, de composés rejetés dans des conditions accidentelles. Ce programme prend en compte les propriétés toxicologiques et physiques des polluants ainsi que les caractéristiques de la zone d'étude telles que les conditions atmosphériques et les conditions de rejets.

Les modèles de dispersion

ALOHA utilise un modèle gaussien pour la dispersion atmosphérique des gaz neutres et dispose d'un module complémentaire ALOHA-DEGADIS pour les gaz lourds.

III.1.1. Les entrées

Les paramètres d'entrée renseignent la localisation de l'accident, la substance chimique mise en cause, les conditions atmosphériques, les caractéristiques du site et du gazoduc ainsi que les conditions de rejet.

Entrées :

- localisation du site : coordonnées GPS (longitude, latitude, altitude)
- date et heure de l'accident
- produit chimique étudié (base de données)
- conditions atmosphériques : vitesse, direction du vent et hauteur à laquelle est faite la mesure, température de l'air, humidité relative de l'air, classe de stabilité, inversion de température, couverture nuageuse
- caractéristiques du rejet : rugosité du sol, état du rejet (produit enflammé ou non), pression et température en entrée de la canalisation
- caractéristiques du gazoduc : diamètre intérieur, longueur, type de surface intérieure de la canalisation

III.1.2. Les sorties

Les sorties graphiques du logiciel sont constituées par :

- les évolutions temporelles de la valeur du débit (graphes 1D)
- les évolutions temporelles de la concentration et de la dose à un point donné (graphe 2D)
- la trace au sol de la concentration (graphe 2D)

III.1.3. Limites

La justesse des résultats obtenus par ALOHA dépend bien évidemment de la qualité de l'information fournie en entrée. Cependant, bien que les valeurs en entrée soient des plus précises, ALOHA, comme tout autre modèle, peut ne pas être fiable dans certaines situations, et ne peut modéliser certains types de dégagement chimique.

Les résultats d'ALOHA sont particulièrement incertains dans les conditions suivantes :

III.1.3.1. Vitesse de vent très faible

En effet, la direction du vent est moins prévisible quand la vitesse du vent est faible. Or, la zone de menace obtenue représente le lieu du nuage de pollution seulement si la direction du vent ne change pas par rapport à la valeur entrée.

ALOHA prédit à environ 95% du temps que le vent ne changera pas suffisamment de direction pour déplacer progressivement le nuage de polluants en dehors d'une zone de menace définie par des deux lignes en pointillés. Plus grande est la zone entre les lignes, moins la direction du vent est prévisible et plus il est probable qu'elle change considérablement.

A la vitesse de vent la plus basse acceptable par ALOHA (environ 1m.s^{-1} à une hauteur de 3m), ces lignes forment un cercle qui indique que le vent peut souffler dans n'importe quelle direction.

III.1.3. 2. Changement de direction du vent

ALOHA fait l'hypothèse que la vitesse du vent et la direction sont constantes (à n'importe quelle hauteur) sur toute la zone de libération du produit chimique.

ALOHA s'attend à ce que le sol sous le nuage de dispersion soit plat et libre de tout obstacle. En réalité le vent change de vitesse et de direction. En zone urbaine, le vent autour des immeubles entraîne des tourbillons et change de direction et de vitesse, modifiant la forme et le mouvement du nuage. Les rues bordées d'immeubles peuvent générer un « canyon » qui entrave le nuage dispersif. ALOHA ignore ces effets quand il modélise la courbe de zone de menace.

III.1.3.3. Présence d'obstacles et relief

La topographie du site et la présence d'obstacles ne sont pas prises en compte. ALOHA considère que le sol en dessous d'une fuite de réservoir ou une flaque est plat et dépourvu d'obstacles. Ainsi le liquide s'épand uniformément dans toutes les directions.

III.1.3.4. Condition atmosphérique très stable

Sous les conditions atmosphériques les plus stables, il y a généralement très peu de vent et quasiment pas de mélange du nuage polluant avec l'air environnant.

Les concentrations de gaz dans le nuage peuvent s'accumuler dans des vallées ou des dépressions et persister sur de longues périodes de temps, même à des distances éloignées du point de source. ALOHA ne prend pas en compte les accumulations de grandes concentrations de gaz dans des régions à basse altitude. Pour l'estimation des concentrations, ALOHA suppose que le produit chimique dégagé dans l'atmosphère est immédiatement mélangé, ainsi la concentration ressemble à une courbe en forme de cloche à travers le nuage (la plus forte concentration est dans le sens du vent le long de la ligne médiane). Même si ce n'est pas exactement ce qui se produit dans un dégagement chimique, cette prévision « Gaussienne » est assez caractéristique et fournit des estimations convenables de la concentration dans la plupart des cas.

III.1.3.5. Présence de mélanges gazeux

ALOHA peut calculer le terme source et la dispersion à partir de composés purs ou de solutions liquides mais ne modélise pas les mélanges gazeux. Il est en effet difficile pour tout modèle de prédire correctement le comportement d'une solution ou d'un mélange de composés car la prédiction des propriétés chimiques est délicate.

ALOHA a été conçu pour modéliser le dégagement et la dispersion de produits chimiques purs et de quelques solutions, l'information dans la bibliothèque des produits chimiques n'est pas valide pour des mélanges de produits.

III.1.3 .6. Répartition de la concentration près de la source

ALOHA fournit des concentrations qui sont des moyennes sur des périodes de temps de l'ordre de quelques minutes. ALOHA prédit que les concentrations moyennes seront plus grandes près du point de source et le long de la ligne centrale du nuage de polluants, et diminueront lentement et graduellement dans le sens du vent direct et latéral. Cependant, autour de la source, les tourbillons entraînent le nuage de façon imprévisible, causant à tout moment une concentration de gaz haute en un point et basse en un autre.

Toutefois, les concentrations moyennes se comportent approximativement comme ALOHA le prédit. En effet, le nuage se déplace dans la direction du vent à partir de la source, les tourbillons tendent à uniformiser les concentrations dans le nuage et deviennent ainsi plus semblables aux prédictions d'ALOHA.

III.1.3 .7. Présence de sous-produits issus de feux

ALOHA ne prend pas en compte les sous-produits de combustion (par exemple, la fumée) ou les réactions chimiques. La fumée issue d'un feu, chauffée, s'élève avant de suivre le sens du vent. ALOHA ne représente pas cette élévation initiale. ALOHA suppose qu'un nuage chimique se dispersant ne réagit pas avec les gaz qui constituent l'atmosphère, tels que l'oxygène et la vapeur d'eau. Or, de nombreux produits chimiques réagissent avec l'air sec ou humide, l'eau, autres composés, ou même entre eux. A cause de ces réactions chimiques, le composé qui se disperse dans le sens du vent peut-être très différent du composé qui s'échappe à l'origine du confinement. Dans certains cas, cette différence peut-être suffisamment importante pour rendre les prédictions de dispersion d'ALOHA incorrectes.

III.1.3 .8. Présence de débris dangereux

Si un dégagement chimique induit une explosion, il y aura des débris volants issus du conteneur et la zone environnante. ALOHA ne modélise pas les trajectoires de fragments dangereux.

III.1.3 .9. Présence de particules

ALOHA ne prend pas en compte le processus qui affecte la dispersion des particules.

III.1.3 .10. Présence d'aérosols

ALOHA suppose leur évaporation immédiate aux abords de la fuite. Les aérosols ne sont donc pas modélisés.

III.1.3 .11. Autres limites

Certains des phénomènes qui se situent au niveau du point de rejet ou dans le champ proche ne sont pas pris en compte, tel les phénomènes de jets, par conséquent ALOHA n'affiche pas de résultats à des distances inférieures à 100 m. L'élévation des gaz chaud ou légers n'est pas pris en compte.

Les rejets à partir de conduite liquide ne sont pas modélisés.

ALOHA ne calcule pas la réactivité chimique, il décrit cependant le type de réactions et les produits attendus.

III.1.4. Mise en place du scénario sous ALOHA

La mise en place du scénario est très simple. Il suffit de suivre les étapes suivantes :

III.1.4 .1. Lieu de l'accident : "location"

Il faut rentrer les informations relatives au lieu soit à travers la base de données existantes soit en renseignant les coordonnées GPS du lieu.

III.1.4 .2. Infrastructure : "building"

Les infrastructures ne concernent pas la zone de stockage du produit chimique mais le type de bâtiment qui pourrait se trouver dans le nuage du polluant après l'accident. Avec cette option, ALOHA peut calculer le taux d'infiltration du polluant dans les bâtiments.

III.1.4 .3. Choix du produit chimique : "chemical"

Cette étape permet de sélectionner le composé chimique souhaité.

III.1.4 .4. Description des conditions météorologiques "atmospheric option"

Dans cette option, il faut remplir les champs suivants :

Vitesse du vent :

Direction du vent :

Hauteur de mesure du vent :

Rugosité du sol :

Couverture nuageuse :

Température de l'air :

Inversion de température :

Humidité :

Les fenêtres d'application dans lesquelles il faut remplir ses caractéristiques sont les suivantes :

Atmospheric Options

Wind Speed is : 7 ☐ knots ☒ mph ☐ meters/sec

Wind is from : SW Enter degrees true or text (e.g. ESE)

Measurement Height above ground is: OR enter value : 10 ☐ feet ☒ meters

Ground Roughness is :

☒ Open Country ☐ Urban or Forest OR ☐ Input Roughness (Zo) : ☐ Open Water

Select Cloud Cover :

☒ complete cover ☐ partly cloudy ☐ clear OR enter value : 7 [0 - 10]

Fig. III.1 : Fenêtre d'application "atmospheric option" 1

Atmospheric Options 2

Air Temperature is : Degrees ☒ F ☐ C

Stability Class is : ☐ A ☐ B ☐ C ☒ D ☐ E ☐ F

Inversion Height Options are :

☒ No Inversion ☐ Inversion Present, Height is : ☒ feet ☐ meters

Select Humidity :

☒ ☒ ☐ OR ☐ enter value : %
(0 - 100)

Fig. III.2 : Fenêtres d'application "atmospheric option" 2

III.1.4 .5. Description de la source : "source"

Cette option permet de définir la provenance du polluant. Nous choisissons l'option correspondant à notre cas comme le montre la figure suivante:

Tank Size and Orientation

Select tank type and orientation:

Horizontal cylinder ☐ Vertical cylinder ☒ Sphere ☐

Enter two of three values:

diameter length volume

☒ feet ☐ meters ☒ gallons ☐ cu feet

Fig.III. 3 : Fenêtre d'application "Tank size and Orientation"

Puis nous cochoons l'option qui correspond à la forme de notre cas et nous remplissons ses caractéristiques géométriques.

Il nous faut ensuite spécifier le contenant du réservoir puis la température de stockage. Ensuite, nous renseignons le volume occupé par le liquide dans le réservoir et enfin le type de fuite.

III.1.4 .6. Calculs

Toutes les caractéristiques nécessaires à ALOHA sont alors renseignées. L'utilisateur peut alors décider d'y appliquer un modèle gaussien, un modèle de gaz lourd ou laisser ALOHA décider.

Par la suite, il peut alors demander à ALOHA de tracer 3 types de menaces : la zone toxique, la zone potentielle d'inflammabilité ou la zone d'explosion selon les caractéristiques du polluant et l'on obtient le type de graphique suivant :

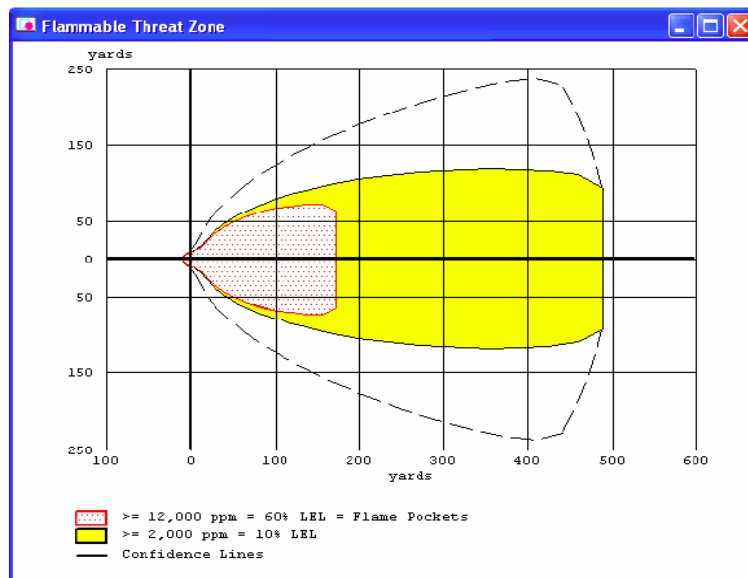


Fig. III. 4 : *présentation des résultats*

III.2. présentation du logiciel de simulation PHAST

PHAST est un logiciel qui a été développé et mis à jour par DNV pour évaluer les conséquences des fuites de gaz, des incendies, des explosions, de la toxicité et des autres dangers technologiques reliés à diverses industries.

Le logiciel PHAST (Process Hazard Analysis Software Tool), est un outil complet d'analyse des risques d'une installation industrielle. PHAST simule l'évolution d'un rejet accidentel d'un produit toxique et/ou inflammable, depuis la fuite initiale jusqu'à la dispersion atmosphérique en champ lointain, incluant la modélisation de l'épandage et de l'évaporation de flaque. PHAST est capable de modéliser les scénarios de rejets à partir des divers termes sources (fuite sur la paroi d'un réservoir, rupture d'une canalisation, ...) qui sont ensuite combinés avec le modèle de dispersion de PHAST de type intégral, appelé Unified Dispersion Model (UDM), pour obtenir par exemple : les distances de sécurité correspondant aux seuils toxiques et l'empreinte du nuage au Sol à un instant donné.

III.2 .1. Termes sources dans PHAST

Le logiciel, commercialisé par DNV Software, est largement utilisé dans l'industrie pour l'estimation des conséquences d'accidents. Il permet de modéliser différents types de termes sources, ainsi que la dispersion du nuage.

Il existe plusieurs modèles dans PHAST pour calculer les divers termes sources. Le calcul du terme source est composé de deux parties : la première partie du calcul est spécifique pour chaque terme source, elle définit les conditions de rejet jusqu'à l'orifice (pour « Leak ») ou jusqu'à la brèche sur la canalisation (pour « Short pipe » et « Long pipeline »). La deuxième partie du calcul est effectuée avec le modèle d'ATEX (ATmospheric EXpansion model) qui détermine les conditions finales de rejet après l'expansion jusqu'à la pression atmosphérique.

Nous présentons les principaux modèles de terme source de PHAST pour le mode d'émission continue.

« Leak », « Line rupture », « Disc rupture ».

III.2 .2. Modèle UDM de dispersion de PHAST

Le modèle de dispersion de Phast appelé UDM (Unified Dispersion Model).

La version originale de l'UDM a été développée par Cook et Woodward au début des années 1990. Dans cette version, les différentes phases de dispersion sont simulées avec des sous-modèles qu'il faut assembler de façon astucieuse pour modéliser un scénario donné. Pour éliminer les discontinuités entre les résultats des sous-modèles, une nouvelle version de UDM a été mise au point dans laquelle il est possible de calculer un profil uniforme de concentration intégrant les différentes phases de la dispersion.

D'autre part, ce nouveau modèle prend en compte les phénomènes d'évaporation, de formation de flaque, d'élévation du nuage et de dispersion variable au cours du temps.

UDM est capable de traiter un grand nombre de produits, qu'ils soient toxiques et/ou inflammables, légers, lourds ou neutres. Il traite les rejets liquides, gazeux ou diphasiques. Pour les rejets diphasiques, il modélise la formation et l'évaporation de flaque.

Modélisation des feux et des radiations thermiques

PHAST peut modéliser les phénomènes suivants :

- Feu chalumeau (jet fire)
- Feu de flaque (nappe)
- Feu nuage (feu flash)
- Boule de feu (BLEVE)
- Modélisation des Explosions

Trois modèles pour prédire les effets d'explosion VCE (Vapour Cloud Explosion)

- TNT equivalent
- Multi-Energy
- Baker-Strehlow

Modélisation des Effets Toxiques

PHAST aussi modélise les effets toxiques :

Distance à la concentration toxique

Distance à la Dose toxique

Résultats de modélisation par PHAST

Généralement les résultats sont présentés sous forme Graphique et numérique (rapport), Certains résultats peuvent être présentés sur fond cartographique (zones d'effet)

III.2 .3. Définition des scénarios et simulation

Pour introduire un model il faut suivre les étapes suivants :

- Introduire un modèle général
- Différents types de scénarios (rupture catastrophique, fuite, rupture ligne,...)
- Caractéristiques des modèles généraux
- Données importantes (Onglets)
- Influence des données – paramètres de procédé
- Introduire un modèle général dans l'onglet 'Model'

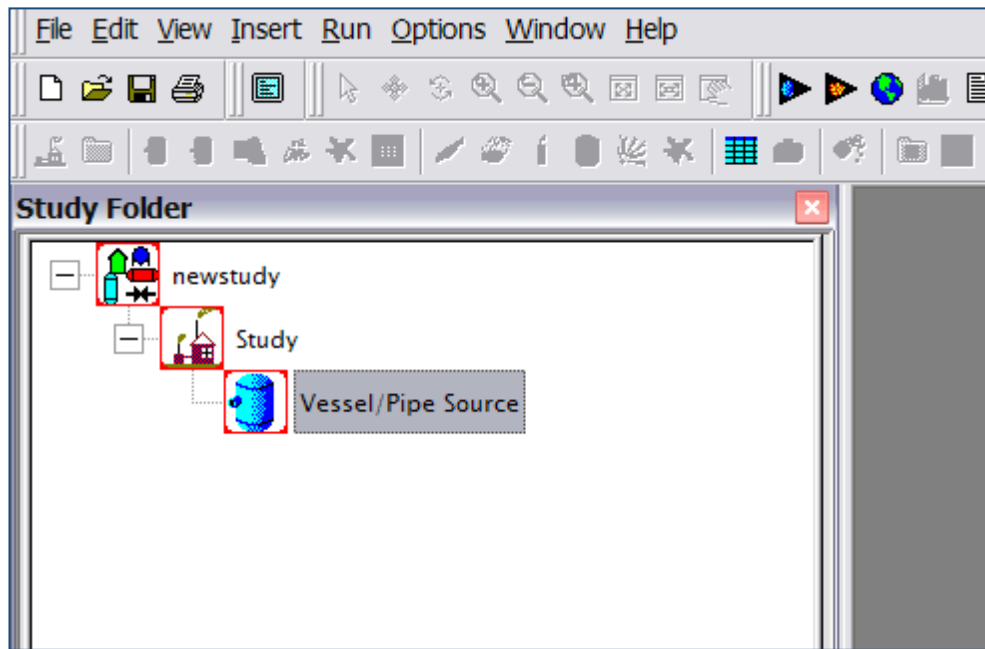


Fig. III.5 : Définition des scénarios

Introduire un modèle général dans l'onglet 'Model'

- Différents types de scénarios (rupture catastrophique, fuite, rupture ligne,...)
- Caractéristiques des modèles généraux

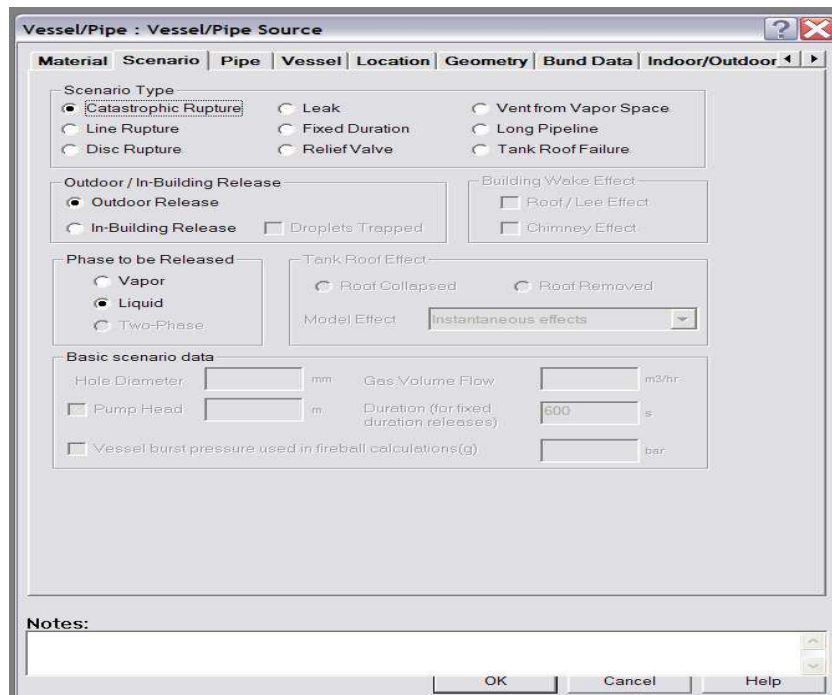


Fig. III.6 : Définition des sources

Données importantes (Onglets)

Dans cette étape il est indispensable d'introduire les données suivantes :

- Produit
- Quantité
- Paramètres de procédé
- Température
- Pression
- Position
- Hauteur
- Géométrie
- Direction de rejet
- Rétention

Vessel/Pipe : Vessel/Pipe Source

Material Scenario Pipe Vessel Location Geometry Bund Data Indoor/Outdoor

Discharge Material

Name	CAS Id	Scope

Inventory: ☒ Mass kg ☐ Volume m3

Process Conditions

Temperature degC

Pressure Pressure (gauge) bar

Phase: Fluid Type:

Fig.III.7 : Définition des produits

III.2 .4. Résultats et effets de radiation/de surpression/toxiques

Les résultats sont présentées sous forme deux types :

1- Rapports contient les données suivantes :

- Résumé
- Décharge
- Dispersion
- Effets de radiation
- Effets de surpression
- Effets toxiques

2- Graphiques contient les graphes suivants :

- Concentrations
- Effets de radiation
- Effets de surpression
- Effets toxiques
- Effets sur carte

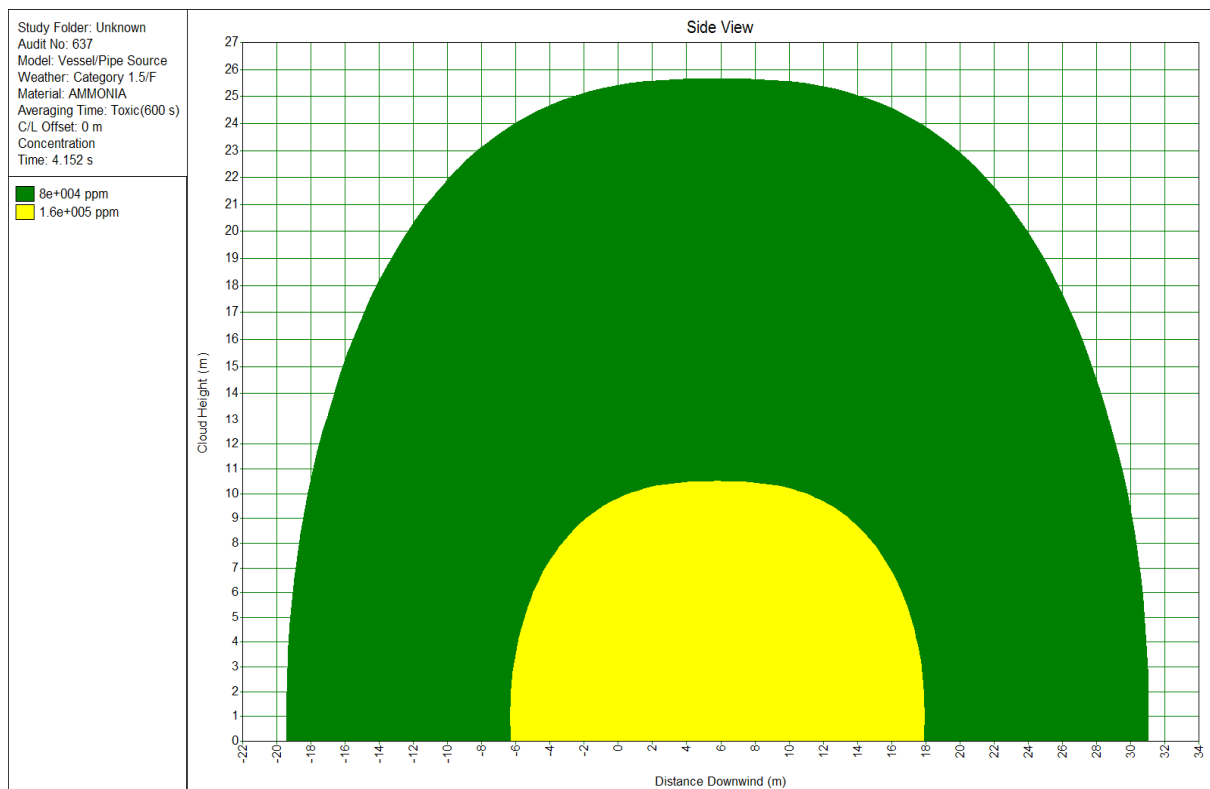


Fig. III.8 : présentation des résultats

III.2 .5. Modèle personnalisé et Liste des scénarios

- Introduire un modèle personnalisé
 - Caractéristiques des modèles personnalisés
 - Introduire une liste des scénarios
- Introduire un modèle personnalisé (User Defined Source) dans l'onglet 'Model'
 - Caractéristiques des modèles personnalisés

On doit introduire les données suivantes :

- Débit
- Durée
- Vitesse
- Température

User Defined Source : Calculated Discharge

Material | **Discharge** | **Location** | **Geometry** | **Bund Data** | **Indoor/Outdoor** | **Flammable**

Release Scenario:

- ☐ Leak
- ☒ Catastrophic Rupture
- ☐ Pool Source (Velocity)
- ☐ Pool Source (Radius)

Outdoor / In-Building Release:

- ☒ Outdoor Release
- ☐ In-Building Release
- ☐ Droplets Trapped

Building Wake Effect:

- ☐ Root / Lee Effect
- ☐ Chimney Effect

Add Segment | Delete Segment | Release Segments

		1
		2-Phase
Release Phase		
Release Rate	kg/s	1E4
Discharge Velocity	m/s	224.2
Final Temperature	degC	-33.4
Duration of Discharge	s	0.001
Liquid Fraction	fractio	0.8342
Droplet Diameter	um	89.34
Pool Radii	m	
Pre-Dilution Air Rates	kg/s	
Pre-Dilution Air Masses	kg	0
Diluted Phase		LiqFrac 0.834
Diluted Temperature	degC	-33.43

The properties above are for the release phase without air entrainment

☒ Vessel burst pressure used in fireball calculations (g) bar ▶

Notes:

OK Cancel Help

Fig. III.9: Définition d'un scenario personnalisé

- Introduire une liste des scénarios

Et maintenant on peut introduire les liste des scénarios si il ya plus qu'un seul scenario soit à partir de : Source de base ou bien Données variables.

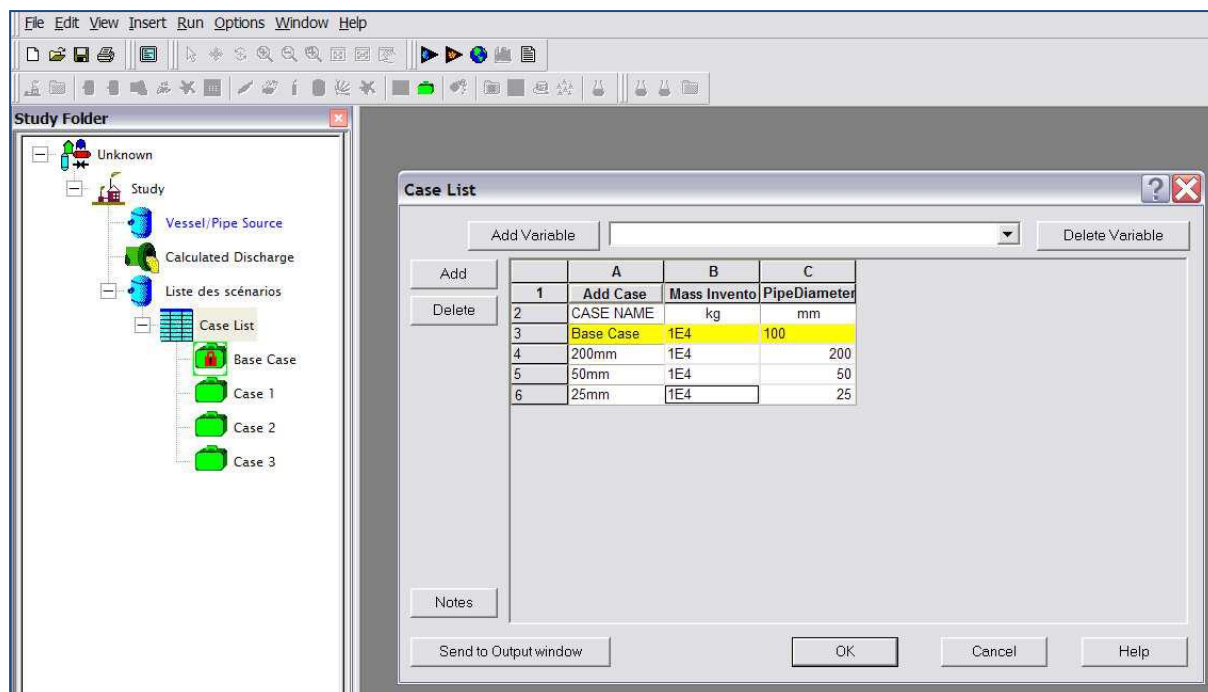


Fig.III.10 : Définition des données variables

Remarques : le résultat est le même que le cas d'un model général.

Conclusion

Les outils de calcul de dispersion atmosphérique sont des outils utiles pour l'analyse des phénomènes dangereux mais ne constituent qu'une part des éléments d'analyse. Ils doivent permettre de calculer et de visualiser les distances d'effets en tenant compte des seuils d'effets et de mettre en évidence des effets de synergie. Cependant, compte tenu des incertitudes liées notamment aux simplifications retenues dans les outils de calcul de dispersion et aux seuils de toxicité utilisés, les résultats de calcul, qui sont avant tout fonction des phénomènes dangereux représentatifs étudiés, ont une précision acceptable pour l'élaboration d'un plan d'urgence, mais demandent une application plus prudente.

Il importe que le logiciel soit mis en œuvre par des personnes ayant des connaissances suffisantes des phénomènes physiques et chimiques voire toxicologiques et écotoxicologiques mis en jeu et des réalités industrielles, ceci afin de conserver un regard critique sur les étapes du calcul et le résultat final.

CHAPITRE IV

APPLICATION D'ALOHA ET PHAST

Introduction

Dans le cadre de la réalisation des études de danger, la réglementation prévoit le calcul de périmètres de sécurité autour des établissements industriels à risques surtout dans le domaine d'hydrocarbures qui présente des divers types de risque. Ce qui conditionne la mise en œuvre de mesures importantes en matière de prévention et de protection.

La libération accidentelle de gaz toxique ou inflammable constitue un scénario d'accident important, puisque pouvant conduire à des distances d'effet importantes. Le rejet accidentel d'un produit peut entraîner la formation de nuages dangereux pour les personnes et pour l'environnement.

La propagation de ces nuages dans l'atmosphère est un phénomène extrêmement complexe, régi par de nombreuses variables. Afin de modéliser les conséquences et donc d'estimer les périmètres de sécurité, l'étude de la dispersion atmosphérique des nuages de gaz fait appel à des logiciels de simulation.

Parmi les nombreux outils disponibles sur le marché ou développés en interne par les entreprises, le logiciel commercial Phast (Process Hazard Analysis Software Tool, DNV) et le logiciel ALOHA ("Areal Locations of Hazardous Atmospheres") qui sont souvent utilisés lors des analyses de risques et d'étude des dangers.

Nous avons choisi d'utiliser parmi ceux-ci le modèle ALOHA en raison de sa facilité d'utilisation, de la possibilité de contrôler plusieurs variables et de la possibilité de l'obtenir gratuitement.

Notre objectif avec ce travail est d'évaluer les effets d'un accident majeur au cours d'opération de forage pétrolier afin d'estimer les distances de sécurité pour établir les mesures nécessaires (préventives/protectives) qui assurent la sécurité pour les opérateurs, l'équipement et Bien sûr l'environnement, et dans cette étude On a choisi les données de l'accident de TP 159 au puits de gaz nezla 19 qui a survenu le 15 septembre 2006 à Hassi Messaoud puisque c'est un cas réel, plus probable et plus catastrophique.

IV.1. Description de l'accident

A la suite d'un "incident technique", une éruption incontrôlée avec feu est survenue le vendredi 15 septembre 2006 à 15h50 mn, dans la région de Gassi-Touil sur le puits NEZLA 19, en cours de forage, indique un communiqué de l'entreprise Sonatrach.

"L'incident a fait malheureusement des victimes parmi l'équipe de forage".



IV. 1. 1. Incendie après importante déflagration

L'incendie survenu dans la plateforme du forage gazier Nezla 159 de Gassi Touil a tué deux personnes sur le coup et a fait six blessés. Dans cette zone de production située à 130 km de Hassi Messaoud se déroulaient des travaux de forage en partenariat entre Sonatrach et la compagnie pétrolière espagnole Repsol quand le feu s'est déclaré suite à une importante déflagration.



L'explosion a provoqué une éruption du puits dégageant une flamme de 50 à 60 m de hauteur, selon la Protection civile de Ouargla. La première intervention effectuée par les services de sécurité de Sonatrach aurait permis de dégager les baraques d'habitation proches du lieu de l'incident ainsi que les citernes de carburant afin d'éviter la propagation du feu. Le périmètre de sécurité du puits est de 1600 m à la ronde.

IV.1.2. Le scénario d'accident

Le scénario normalisé (le plus catastrophique) dans le forage pétrolier est suivant :

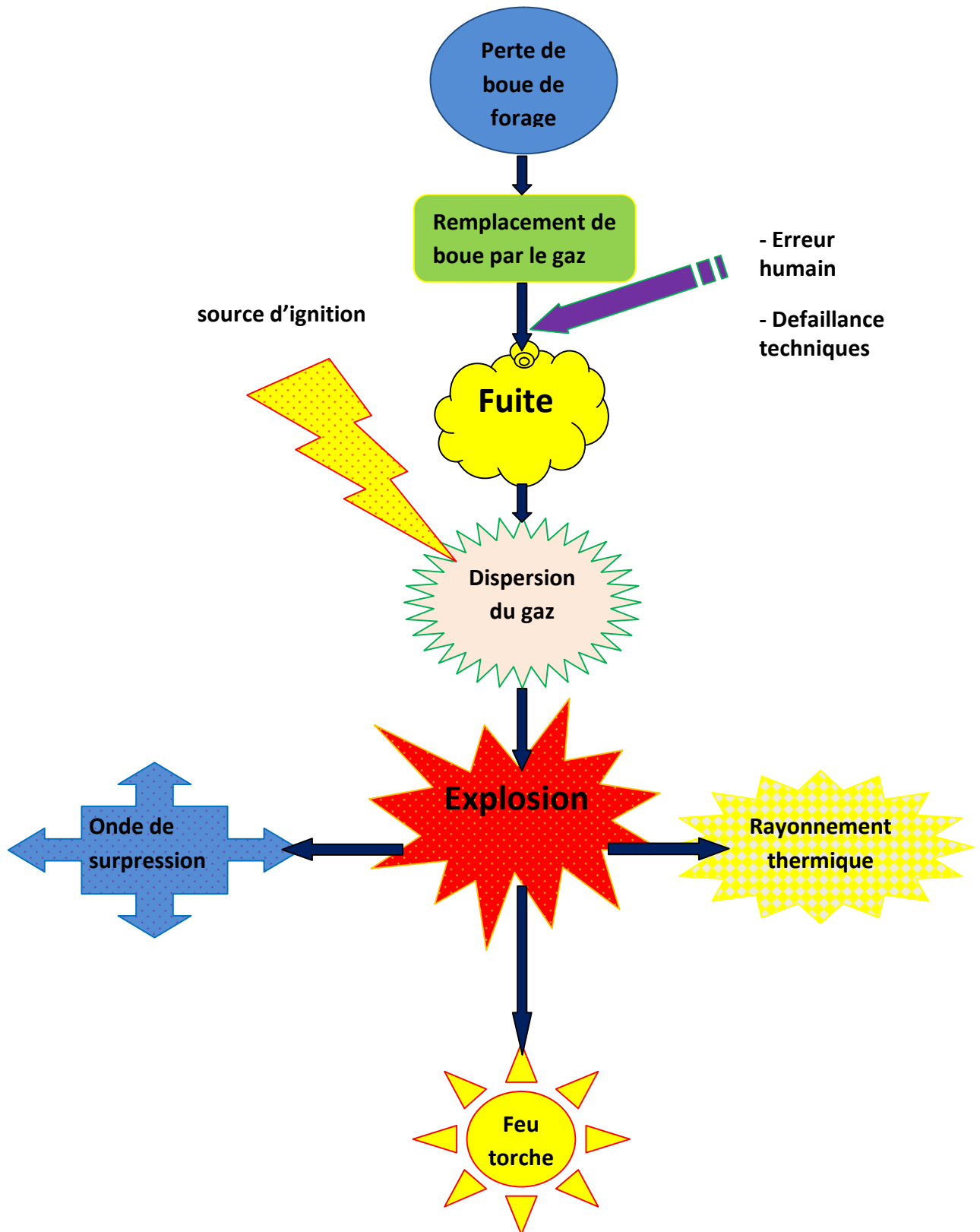


Fig. IV.1 : Schéma de scénario d'accident normalisé

IV.2. Modélisation par ALOHA

Le logiciel ALOHA modélise la dispersion en fonction des éléments renseignés et détermine les concentrations de polluants au niveau du sol. Il prend en compte la nature du produit, de la fuite et des conditions atmosphériques. Il est aussi possible de fixer le modèle mathématique de simulation, ou par défaut de laisser le logiciel considérer un modèle.

Le logiciel ALOHA (Areal locations of hazardous atmospheres) est un modèle de type intégral qui permet de résoudre les équations pour un grand nombre de produits. Sa base de données sur les substances chimiques contient des renseignements sur les propriétés chimiques d'environ 1 000 produits parmi les plus susceptibles d'être impliqués dans des accidents chimiques.

IV.2.1. Les entrées

Les paramètres d'entrée renseignent la localisation de l'accident, la substance chimique mise en cause, les conditions atmosphériques, les caractéristiques du site et du gazoduc ainsi que les conditions de rejet.

- localisation du site : champ Nezla à Gassi Touil à Hassi Messaoud
- date et heure de l'accident : le 15/09/2006 à 15h50 mn
- produit chimique étudié : le méthane
- conditions atmosphériques : les paramètres météorologiques (vitesse du vent et température de l'air, humidité relative de l'air, rugosité du sol) sont présentés dans ce tableau suivant :

caractéristique	Valeur
vitesse du vent	3m/s
Température de l'air	35° C
humidité	5%
rugosité du sol	Faible (terrain libre)

Tab. IV. 1 : *paramètres du scénario*

IV.2.2. Description de la source : "source"

Cette option permet de définir la provenance du polluant. Notre pollution impliquant une source directe, nous choisissons l'option "direct" correspondant à une explosion à l'air libre, la quantité de gaz brûlée sur le coup est environ 30 M³, la pression du gaz est de 200 bar, la brèche fuite est une circulaire de diamètre 50cm

IV.2.3. Resultat et discussion

Toutes les caractéristiques nécessaires à ALOHA sont alors renseignées. L'utilisateur peut alors décider d'y appliquer un modèle gaussien, un modèle de gaz lourd ou laisser ALOHA décider.

Par la suite, il peut alors demander à ALOHA de tracer les types de menaces : la zone toxique, la zone potentielle d'inflammabilité ou la zone d'explosion selon les caractéristiques du polluant et l'on obtient le type de graphique suivant :

IV.2.3.1. modelisation de la concentration du polluant et de flammes

ALOHA nous donne pour les effets de pollution et de flammes la résultat présenté par les deux figures suivantes :

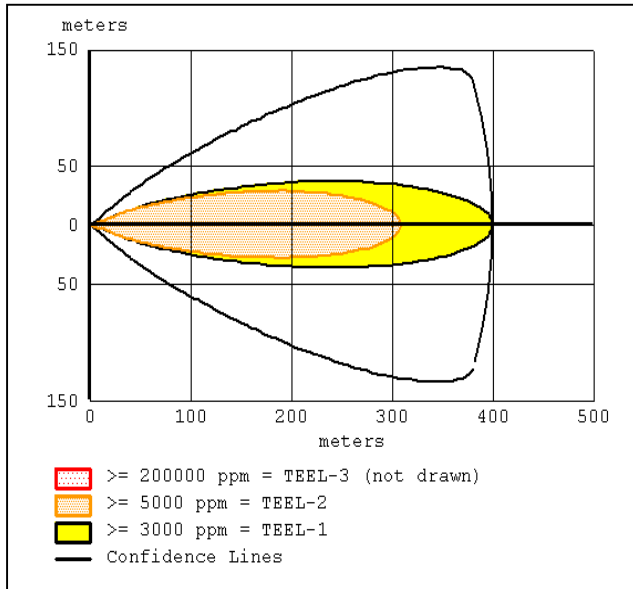


Fig. IV.2 : les zones de concentration des polluants

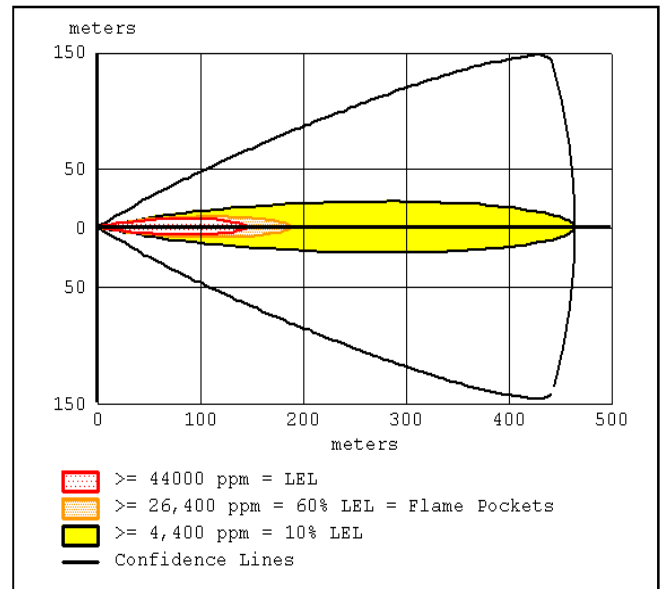


Fig. IV.3 : les zones menacées par les flammes

D'après ces résultats les zones touchées par le menace du polluant et des flammes est plus de 400 mètres, ce que signifie que la zone de confiance (la zone de sécurité) pour protéger les opérateurs, les équipements contre les effets de flammes et de pollution commence à partir 400 m de centre d'accident.

IV.2.3.2. modelisation de la surpression et de radiations thermiques

les effets des ondes de surpression et de radiations thermiques sont présentés par les schémas suivants :

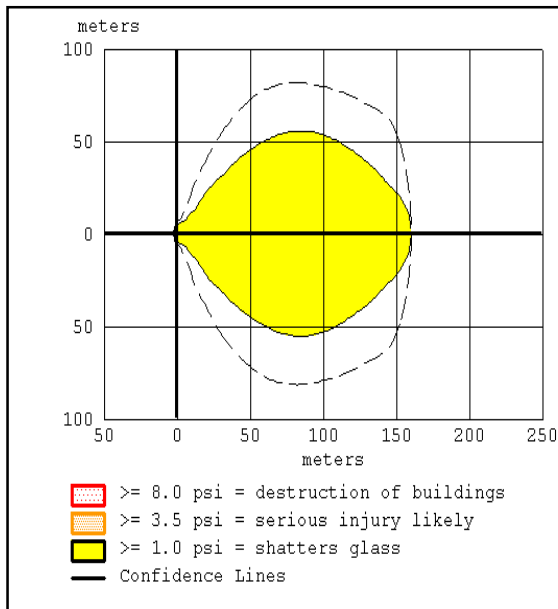


Fig. IV.5 : les zones menacées par la surpression

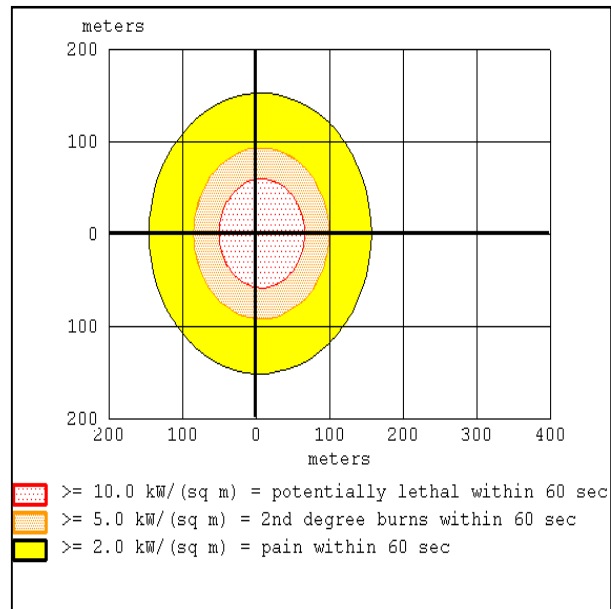


Fig. IV.6 : les zones menacées par les radiations thermiques

les résultats présentés par les deux figures ci-dessus montrent que la zone menacée par les effets de surpression et de radiations thermiques est plus de 150 m, à titre d'exemple : la zone touchée par les radiations thermiques, c'est un cercle de 300 m de diamètre et la zone de sécurité commence après 160 m de centre d'explosion.

Les résultats obtenus donnent une idée de l'étendue potentielle des impacts et ne doivent être utilisés qu'à titre indicatif dans un contexte de situation d'urgence.

Évidemment, ces résultats ne s'appliquent qu'à la situation théorique définie par les paramètres que nous avons choisis puisque les paramètres du forage diffèrent de site à un autre. En effet, si l'on modifie un tant soit peu les différents paramètres, les résultats obtenus peuvent être très différents surtout la température et la vitesse du vent. Il semble évident que le logiciel ALOHA utilisé pour la modélisation de la dispersion atmosphérique des substances transportées,

ALOHA, ne tient pas compte de certains facteurs qui agissent sur la dispersion dans l'air comme par exemple, la dispersion verticale du produit ou son élimination naturelle suite aux réactions chimiques complexes qui peuvent avoir lieu dans l'atmosphère.

pour ce genre de calculs on utilise un autre logiciel « PHAST ».

IV.3. Modélisation par le logiciel PHAST

La modélisation des effets d'un phénomène accidentel comprend trois composantes, à savoir les modélisations du « terme source », de la « propagation » de cette source dans l'environnement et l'effet sur les « cibles ».

La dispersion atmosphérique d'un produit rejeté accidentellement dépend essentiellement :

- des caractéristiques de la source d'émission (énergie cinétique, direction du rejet, densité du produit rejeté, durée de la fuite, conditions de la fuite...).

- des conditions météorologiques comme la vitesse du vent, la stabilité de l'atmosphère, l'hygrométrie, la température ambiante.

- des conditions de relief et de la présence d'obstacles.

Le logiciel, commercialisé par DNV Software, est largement utilisé dans l'industrie pour l'estimation des conséquences d'accidents. Il permet de modéliser différents types de termes sources, ainsi que la dispersion du nuage.

Le modèle unifié de dispersion (UDM) qui est utilisé dans les logiciels PHAST permet de simuler la dispersion d'une fuite pressurisée en phase liquide et/ou gazeuse, au niveau du sol ou en hauteur. En effet, il est composé des modules liés suivants :

- Dispersion d'un jet turbulent.

- Évaporation et déposition au sol des gouttelettes.

- Formation et vaporisation de nappes de liquide.

- Dispersion de gaz lourds (p. ex., dispersion d'une fuite de GNL).

- Dispersion passive

IV.3.1. Les données d'accident

La modélisation des effets du scénario étudié avec le logiciel PHAST nécessite en données d'entrée différents éléments concernant l'accident dont : caractéristiques de la source d'émission, des conditions météorologiques, des conditions de relief et de la présence d'obstacles.

Caractéristiques du terme source

Le logiciel PHAST peut modéliser différents types du terme source, et dans notre cas on a utilisé le type « rupture catastrophique » caractérisé par les paramètres présentés dans le tableau suivant :

Paramètre	Valeurs
Quantité rejetée	30 m ³
Phase rejetée (gazeuse ou liquide)	Gaz
Température	35° C
Pression	200 bars
Composition du produit	Méthane
Diamètre de la brèche	50 cm

Tab. IV.2 : caractéristiques du terme source

Conditions météorologiques

Notre étude est effectuée sous des conditions de vitesse de vent de 3 m/s et une stabilité atmosphérique de classe C. On assume également que la température extérieure est de 35°C.

Le logiciel PHAST tient compte aussi des inégalités ou de la rugosité du sol, dans ce cas, on considère généralement que la rugosité du sol est plus faible, plus dénudé puisque c'est une zone rurale

IV.3.2. Résultats et discussion

PHAST calcule automatiquement les différentes étapes (formation éventuelle d'une flaque, dispersion des vapeurs, ...) propres au déroulement d'un accident type.

PHAST utilise les propriétés thermodynamiques issues de la banque de données DIPPR (Design Institute for Physical Properties) des produits et il détermine lui-même, en fonction des conditions de pression et de température, les caractéristiques de l'écoulement du fluide; que ce soit un débit liquide, gazeux ou biphasique.

IV.3.2.1. Modélisation de la dispersion

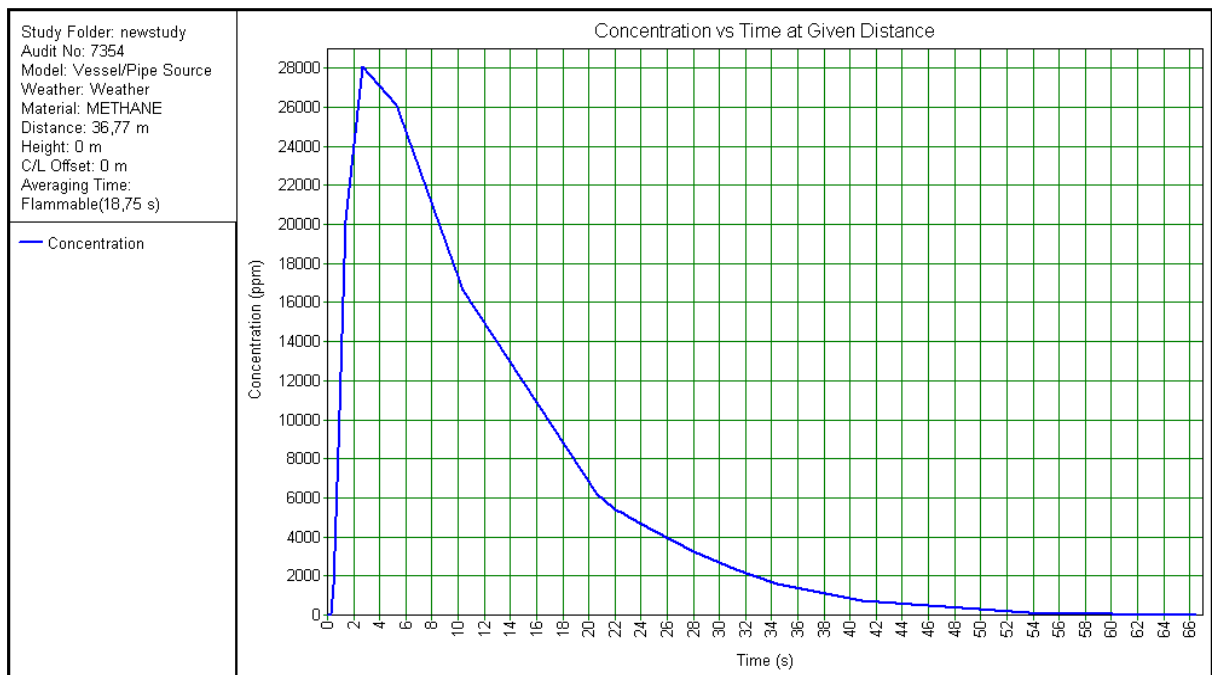


Fig. IV.7 : la concentration du polluant en ppm par rapport au temps

Ce résultat est obtenu à une distance de 37 m à la source d'accident.

On constate la rapidité d'augmentation de concentration de polluant à cette distance de source 28000 ppm pendant deux secondes.

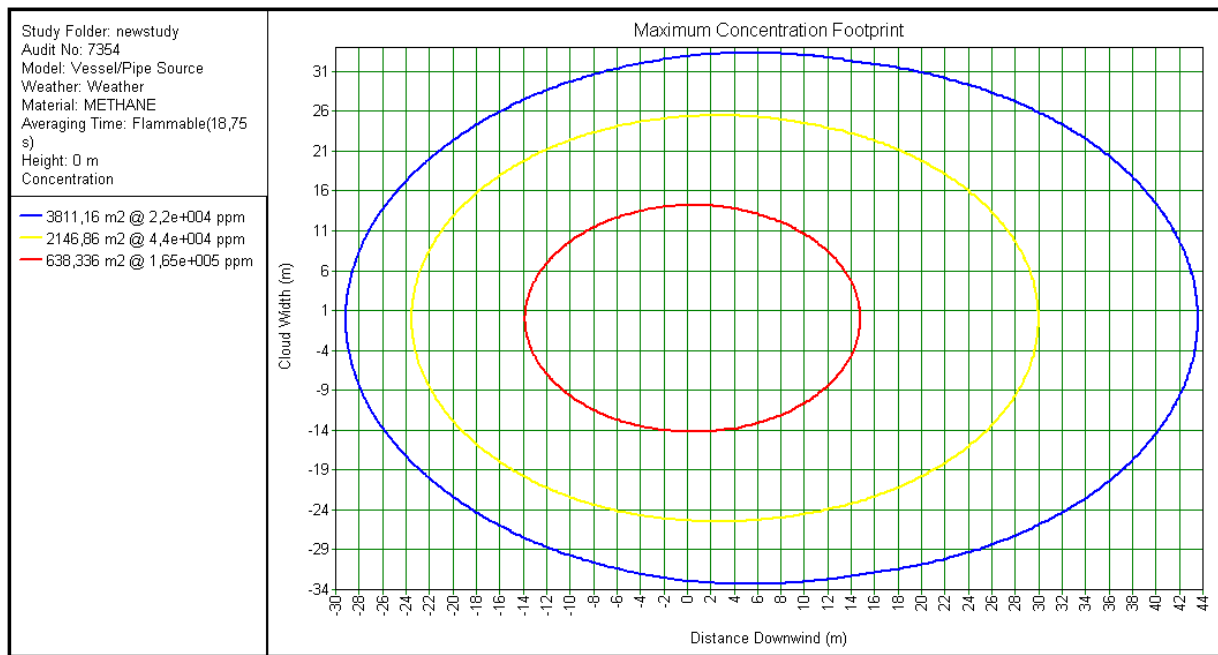


Fig. IV.8 : la concentration du polluant en ppm par rapport à la distance

Le résultat dans la figure ci-dessus montre les zones touchées par le polluant pendant un temps de 18.75seconds.

IV.3.2.2. Modélisation des effets thermiques

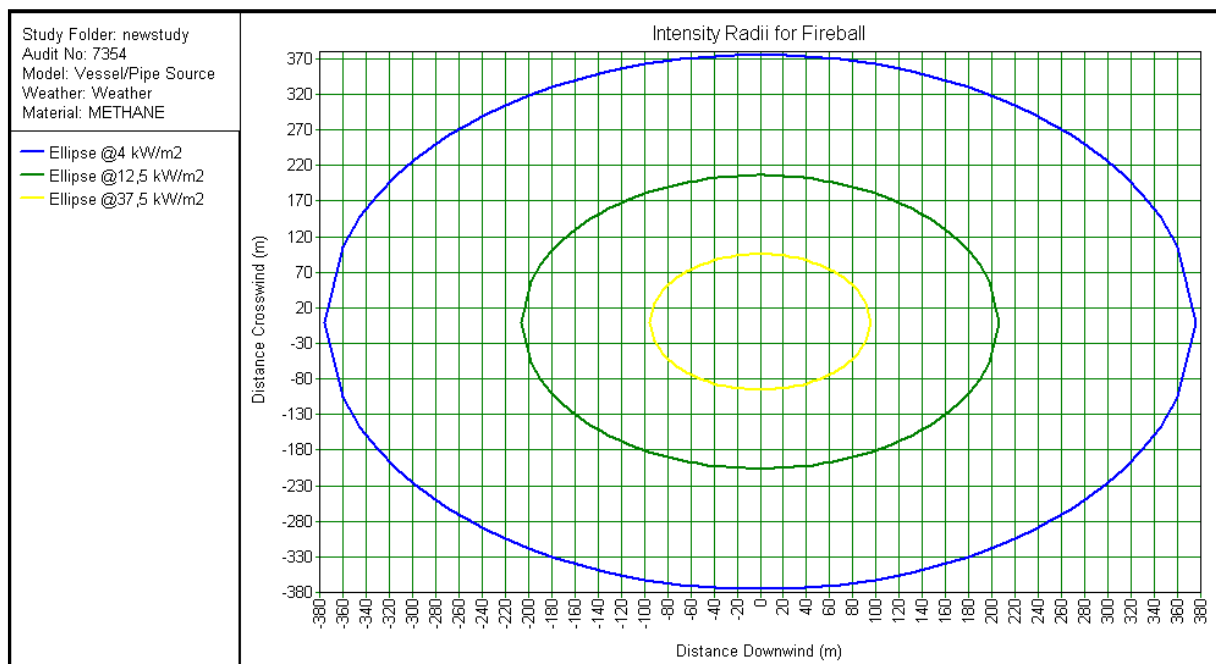


Fig. IV.9 : les zones touchées par les radiations thermiques

D'après ce résultat on remarque que les radiations thermiques atteignent à une distance de 380 m à la source, alors la distance de sécurité commence à partir cette valeur

IV.3.2.3. Modélisation des effets de surpression

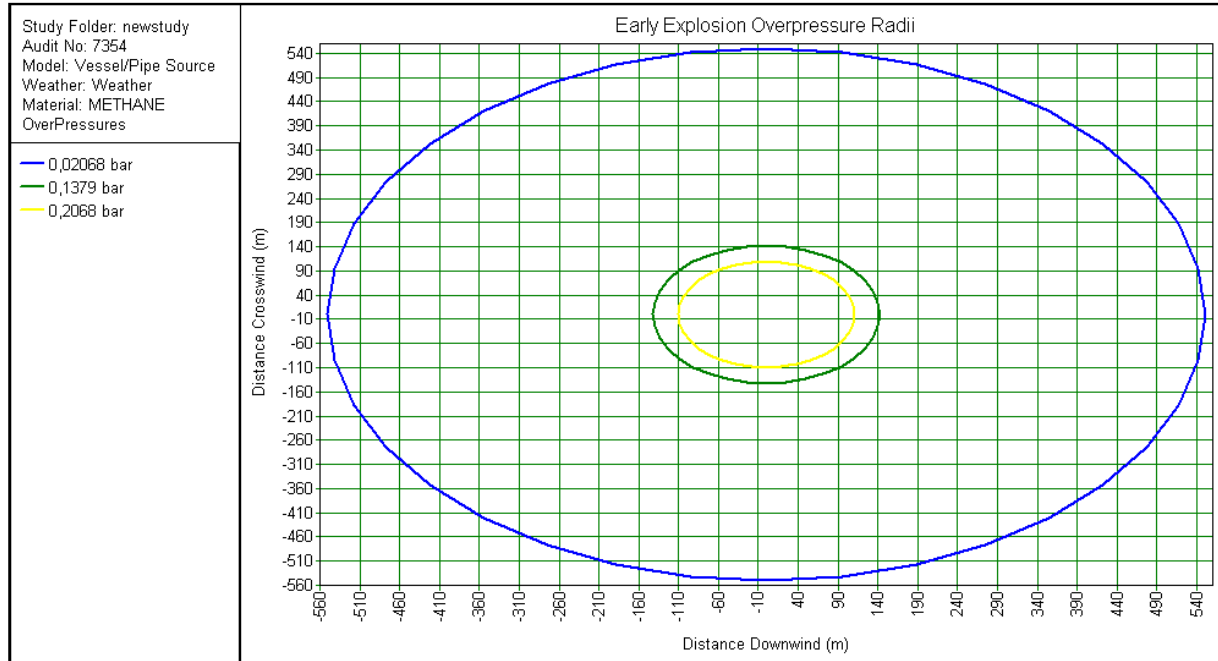


Fig. IV.10 : les zones touchées par les ondes de pression

La figure ci-dessus montre que les effets de surpression peuvent toucher la zone dont la distance de 540 m à la source, c.-à-d. la distance de sécurité est de 540 m à la source.

On peut résumer les résultats obtenir par ALOHA et PHAST dans le tableau suivant :

Les effets	La distance de sécurité	
	ALOHA	PHAST
Radiations thermiques	150 m (2kw/m ²)	380 m (4kw/m ²)
Surpression	160 m (1 psi)	540 m (0.02068 bar) (0.29 psi)

Tab. IV.3 : les résultats obtenir par ALOHA & PHAST

On peut constater un grand décalage entre les deux résultats, qu'est dû à la différence du seuil d'effets d'une part et la mode de calcul de chacun des logiciels. Puisque ALOHA ne modélise que la dispersion atmosphérique des substances transportées.

MCours.com

IV.3.3. Modélisation des coûts

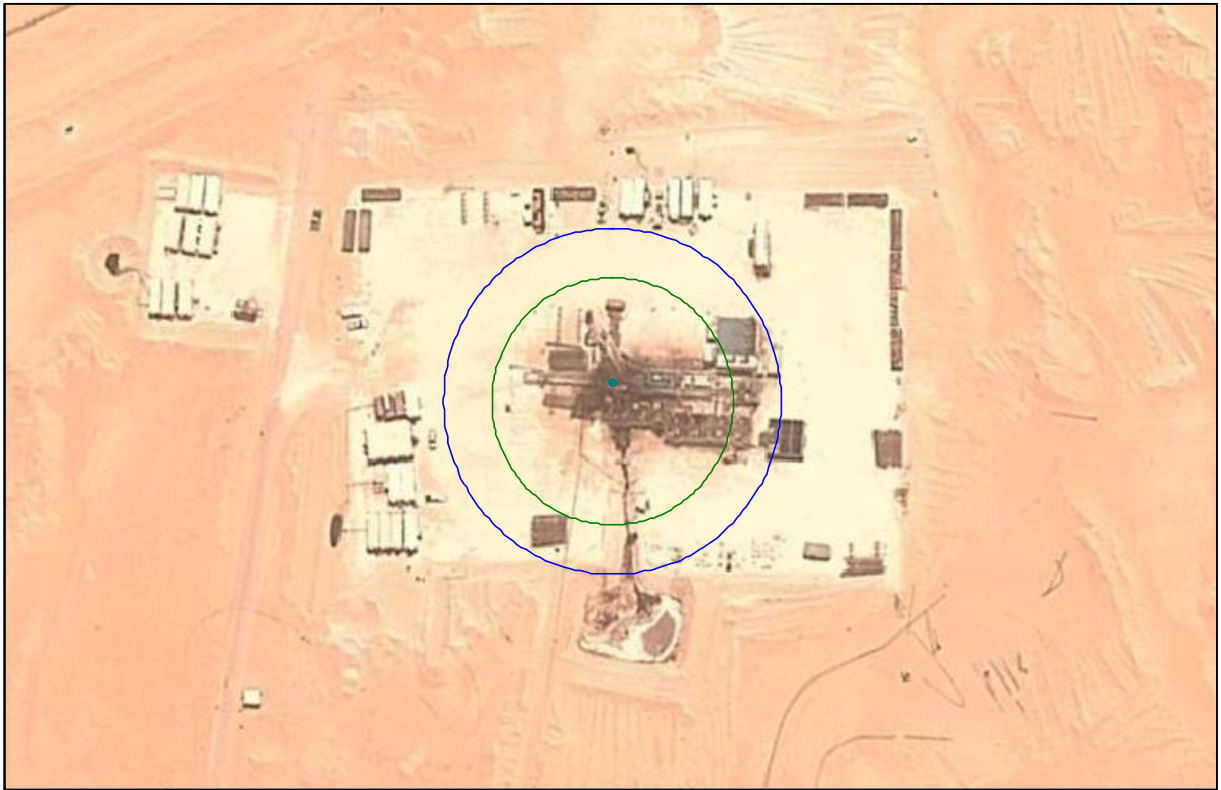


Fig. IV.11 : *modélisation des coûts*

D'après les résultats de calcul, toutes les parties d'appareil de forage sont touchées en cas d'accident majeur, puisque la partie la plus chère est placée juste au-dessus du centre du puits et le reste est placé à 10 mètres du centre du puits, ce qui signifie que la perte économique peut atteindre 25 millions USD, n'oubliez pas la présence permanente des opérateurs.

Conclusion et recommandation

Après ces résultats obtenir par les deux logiciels ALOHA & PHAST concernant la modélisation d'un scénario d'accident normalisé pendant l'opération de forage pétrolier et les conséquences du dégât d'accident nezla 19 le 15 septembre 2006 de Gassi touil à Hassi Messaoud on peut prendre en considération les points suivants :

- Les effets de surpression d'un accident majeur au niveau de chantier de forage peuvent atteindre à une distance de 540 m au centre d'accident et les radiations thermiques peuvent atteindre à une distance de 380 m, c.-à-d. pour assurer la sécurité total des operateurs et des équipements on doit respecter ces limites de sécurité lors de l'emplacement des équipements de forage.
- Pratiquement on ne peut pas respecter ces limites pour les raisons suivantes:
 - L'agrandir du plateforme du forage exige l'augmentation de la longueur de câbles des capteurs de forage qui donne un signal faible ce qui affecte directement au résultats du forage et peut entrainer un dégât avec les fausses indications.
 - La distance de 540 m diminuer le rendement du travail avec le déplacement des opérateurs aller et retour.
 - Et plus de ça, l'augmentation de la taille de plateforme de forage nécessite un coût plus cher.

alors on ne peut pas assurer la protection des operateurs et des équipements contre ce genre de dégât pour cela ce type d'accident doit jamais survenir.

On doit baser sur les mesures de prévention tel que :

- L'agrandir de plateforme de forage à la taille la plus possible.
- les formations et l'information des operateurs sur ce type d'accident.
- la sensibilisation de tous le mande (operateurs, visiteurs, stagiaires) en matière HSE.

- Insister sur les conditions morales et physiques des opérateurs lors de l'embouche.
- Exiger le diplôme du forage sur tous les opérateurs (diplôme universitaire plus le certificat de well control).
- Le respect des procédures du travail surtout ce qui concerne l'HSE.
- Les exercices et les simulations périodiques et les types d'interventions.

CONCLUSION GENERALE

Dans le cadre de l'évaluation des effets d'accident majeur du projet, l'analyse de risques d'accidents technologiques majeurs permet d'intégrer l'aspect de la sécurité dans la prise de décision gouvernementale quant à l'acceptabilité des projets industriels pour protéger l'homme et les biens.

Travail réalisé :

Deux parties ont fait l'objet du présent mémoire :

Une première partie théorique consiste une recherche générale sur les phénomènes dangereux avec ses origines et ses effets sur l'homme et l'environnement, aussi les différents scénarios d'accident probables qui peuvent causer des dégâts pour l'être humain et l'environnement de travail en général.

L'analyse de risques d'accidents technologiques majeurs s'inscrit dans un cheminement plus large de gestion des risques. Sa réalisation permet de connaître les accidents potentiels associés à l'implantation ou la présence d'une installation. La connaissance des conséquences et des risques pour les populations, l'environnement et les territoires environnants contribue à une meilleure gestion de ceux-ci par leur réduction, la mise en place de mesures de sécurité et d'atténuation, la mise sur pied d'une planification des mesures d'urgence et d'un programme de gestion de risques adapté à la nature des accidents potentiels majeurs identifiés.

La seconde partie est consacrée sur l'application des outils de simulation numérique ALOHA et PHAST sur le chantier du forage pétrolier en utilisant les données d'un accident réel.

La modélisation des conséquences d'accidents industriels vise à préciser la gravité des effets potentiels liés à un rejet de substance dangereuse (toxique ou inflammable).

Elle permet de simuler la dispersion de la substance dans l'air et de mesurer quantitativement les niveaux appréhendés de toxicité, de radiation thermique ou de surpression sur les populations environnantes, le personnel, les infrastructures et l'environnement.

La modélisation des conséquences d'accidents permet :

- De connaître l'ampleur des effets potentiels liés à l'occurrence de certains scénarios de fuite et ainsi pouvoir réduire les risques (prévention et protection)
- D'élaborer ou de mettre à jour la structure d'intervention et les plans d'urgence
- De procéder éventuellement à la communication des risques avec les parties prenantes (populations potentiellement affectées, autorités, le personnel, etc.)

Perspective :

Le travail présenté dans ce mémoire est considéré comme une étude préliminaire sur la sécurité de chantier du forage, dont le but d'évaluer les effets d'un accident majeur au cours d'opération du forage.

En réalité, les études de sécurité d'opération du forage reste peu par rapport les autres activités d'hydrocarbure en l'Algérie, on espère que ce travail est donné une initiation dans ce sens.

ANNEXE I

DEFINITIONS PRINCIPALES

Les définitions suivies d'un astérisque sont extraites de la norme NF EN ISO 13943 intitulé « Sécurité au feu – Vocabulaire ».

Allumage spontané, auto-inflammation

Allumage résultant d'une élévation de température sans l'apport d'une source extérieure d'allumage.

BLEVE

Dans la littérature anglo-saxonne, ce terme signifie Boiling Liquid Expanding Vapour Explosion. Ce phénomène est le résultat d'une fissure soudaine de réservoir stockant un liquide sous pression à une température bien au-dessus de son point d'ébullition à pression atmosphérique.

Brûler

Etre en état de combustion.

Chaleur de combustion

Energie thermique dégagée par la combustion d'une unité de masse d'une substance donnée. Elle est exprimée en joules par kilogrammes (J/kg)

Chaleur spécifique

La chaleur spécifique, ou bien chaleur massique d'échauffement, d'un corps correspond à la quantité de chaleur absorbée par 1 g de ce corps pour que sa température s'élève de 1°K.

Cette grandeur s'exprime ainsi généralement en J/kg.K

Combustible

Susceptible de brûler. Objet pouvant brûler.

Combustion

Réaction exothermique d'une substance avec un comburant. La combustion émet généralement des effluents accompagnés de flammes et/ou d'incandescence.

Convection

La convection est le mode de transport de chaleur par le mouvement d'un fluide. Dans le cas des feux torche, deux modes de convection peuvent intervenir, la convection forcée due à l'écoulement pulsé du jet combustible et la convection naturelle induisant un mouvement de l'air autour de la flamme, dont l'écoulement est perturbé par la présence même du feu.

Effets dominos

Action d'un phénomène accidentel affectant une ou plusieurs installations d'un établissement qui pourrait déclencher un phénomène accidentel sur les établissements voisins conduisant à une aggravation générale des conséquences.

Emissivité

L'émissivité de la flamme est un nombre sans dimension entre 0 et 1 qui traduit l'aptitude de la flamme à se comporter comme un corps noir.

Feu

Combustion auto entretenue qui a été délibérément organisée pour produire des effets utiles et dont l'extension dans le temps et l'espace est contrôlée. Lorsque cette extension ne peut être contrôlée, on parle alors d'incendie.

Flammes

Zone de combustion en phase gazeuse généralement avec émission de lumière.

Flammes de diffusion / flammes de prémélange

Des flammes de diffusion sont créées lorsque la combustion a lieu sans mélange préalable de l'air comburant et du combustible gazeux. Dans le cas contraire, on parle de flammes de prémélange.

Flux thermique radiatif

Quantité de chaleur transférée par rayonnement thermique, par unité de temps. Elle s'exprime en kW.

Incendie

Combustion auto entretenue qui se développe sans contrôle dans le temps et dans l'espace.

Incandescence

Emission de lumière produite par un corps chauffé intensément.

Inflammable

Capable de brûler avec flamme, dans des conditions spécifiées.

Inflammation

Première apparition de flammes. Action de provoquer une combustion avec flammes.

Jet enflammé

Combustion d'un fluide émergeant avec une vitesse significative d'un orifice quelconque (injecteur, brèche...).

MCours.com

LII ou LIE

Limite Inférieure d'Inflammabilité (ou Limite Inférieure d'Explosivité) correspond à la concentration d'un fluide inflammable dans l'air au-dessous de laquelle le mélange fluide/air ne s'enflammera pas.

LSI ou LSE

Limite Supérieure d'Inflammabilité (ou Limite Supérieure d'Explosivité) correspond à la concentration d'un fluide inflammable dans l'air au-dessus de laquelle le mélange fluide/air ne s'enflammera pas.

Modèle semi-empirique

Un modèle semi-empirique est un modèle mathématique qui est constitué de physique simple et de corrélations empiriques obtenues à partir d'expériences similaires (en terme de combustible, de conditions extérieures...) aux configurations réelles à modéliser.

Pouvoir émissif (surfactive) ou émittance

Flux thermique radiatif de la flamme par unité de surface. Il est exprimé en kilowatts par m² (kW/m²).

Rayonnement thermique

Transfert d'énergie par ondes électromagnétiques

Régime laminaire / turbulent

Régimes d'écoulement d'un fluide différenciés selon la vitesse de cet écoulement qui influe notamment sur le déplacement des couches de fluide entre elles. Dans un régime laminaire, à faible vitesse, les lignes de courant demeurent parallèles entre elles et les couches de fluide glissent les unes sur les autres sans se mélanger. A l'inverse, le régime turbulent est un régime désordonné, obtenu pour des valeurs du nombre de Reynolds supérieures à une valeur critique.

Suie

Particules produites et déposées au cours de la combustion ou après. La suie est constituée généralement de particules carbonées finement divisées, produites et déposées au cours de la combustion incomplète de matériaux organiques.

Rendement de combustion

Rapport entre la quantité d'énergie effectivement libérée par la combustion et l'énergie théorique disponible, correspondant à une combustion complète.

Température d'auto-inflammation ou d'allumage spontané

Température minimale à laquelle l'allumage est obtenu dans des conditions d'essai spécifiées, sans source d'allumage piloté.

Vitesse massique de combustion

Masse du matériau brûlé perdue par unité de temps, dans des conditions spécifiées. Elle est exprimée en kilogrammes par seconde (kg/s).

ANNEXE II



Photos d'appareil de forage

REFERENCES BIBLIOGRAPHIQUES

- Gildas Auguin, Arnaud Rabilloud PLAN DE PRÉVENTION DES RISQUES TECHNOLOGIQUES, Caractérisation et réduction de la vulnérabilité du bâti face à un phénomène dangereux technologique thermique, Efectis France Laboratoire national de métrologie et d'essais, Juillet 2008
- C. JOLY –S. DESCOURRIERE - R. FARRET – B. DEBRAY, Formalisation du savoir et des outils dans le domaine des risques majeurs (DRA-35) L'étude de dangers d'une Installation Classée Ω -9, 10/04/2006
- M. DEMISSY – D. CARSON – B. DEBRAY, La sécurité des procédés chimiques Ω -17, 22/04/2005
- S. EVANNO, J.P. PINEAU, J. CHAINEAUX, R. LODEL, D. CARSON, Méthode pour l'évaluation et la prévention des risques accidentels (DRA 35 - rapport Ω 11) Connaissance des phénomènes d'auto-échauffement des solides combustibles, 01/02/2005
- Sylvie BODIN-REMOND, Analyse critique d'une étude de dangers d'une Installation Classée. Ω -18, 16/01/06
- guide de maîtrise des risques technologiques dans les depots de liquides inflammables, Guide Dépôts de Liquides Inflammables Version - Octobre 2008
- E. Bernuchon, Méthodes pour l'évaluation et la prévention des risques accidentels (DRA-006) Ω -2 Feux de nappe, le 29/10/2002.
- J.C Couillet, Dispersion atmosphérique (Mécanismes et outils de calcul), Décembre 2002.
- Marie-Claude Théberge, analyse de risques d'accidents technologiques majeurs, Juin 2002.
- J. CHAINEAUX, Sécurité des procédés mettant en œuvre des pulvérulents combustibles, Décembre 2004.
- Ministère française de l'écologie et du développement durable, Guide pour l'estimation des dommages matériels potentiels aux biens des tiers en cas d'accidents majeurs, 2006.
- S. Patej, Formalisation du savoir et des outils dans le domaine des risques accidentels (DRA-35) Ω -8 Feu torche, Juin 2003.
- E. Leprette, Le BLEVE, Phénoménologie et modélisation des effets thermiques Ω -5, 04/11/2002.

- S. Discourrière, E. Bernuchon, Modélisation d'un incendie affectant un stockage de générateurs d'aérosols, 30/09/2002.
- B. Debray, N. Gobeau, F. Waymel Incendies en milieu confiné, 15/01/07.
- C.PROUST, Explosions de poussières, Phénoménologie et modélisation des effets, 22/06/2006.
- L. HEUDIER, Les éclatements de réservoirs, Phénoménologie et modélisation des effets, Octobre 2004.
- I. VUIDART, Risques naturels et environnement industriel (DRA-013), Octobre 2001.
- Emmanuel BERNUCHON / Jean-Christophe COUILLET / Stéphane DUPLANTIER, Evaluation des versions 6.0 et 6.1 de PHAST, novembre 2002.
- DET NORSKE VERITAS, analyse des risques technologiques, projet RABASKA, analyse des risques technologiques, gazoduc, Novembre 2005.
- Michel Augris, Fabrice Wiitkar, prévention des risques professionnels, juin 1998.
- F. CRETIN, A. CARRAU, Développement d'une méthodologie d'évaluation des effets thermiques et toxiques des incendies d'entrepôt, 18 décembre 2000.
- N. Mahjoub , H. Mhiri, S. El Golli, G. Le Palec et P. Bournot Dispersion autour d'un Bâtiment d'un Polluant Issu d'une Cheminée, 2001.
- Rapport DNV Energy, Etudes « Risk Assessment » des unités industrielles de la Division Production, SONATRACH DP – Stah, 18 septembre 2009.
- Marie-Claude Théberge, Analyse des risques d'accidents technologiques majeurs, Juin 2002.
- BJORN JOHAN ARNTZEN, modelling of turbulence and combustion for simulation of gas explosions in complex geometries, mai 1998.
- J.M. Lacome, G. Vincent, A. Baulig, M.A. Kordek, F. Fontaine, S. Tissot, examen de l'utilisation du logiciel aloha-cameo en situation d'urgence, 11/2006.
- Nishant PANDYA, Analyse de sensibilité paramétrique d'un outil de modélisation des conséquences de scénarios d'accidents. Application à la dispersion atmosphérique de rejets avec le logiciel Phast, 1/ 12/ 2009.
- Nishant Pandya, Eric Marsden, Pascal Floquet, Nadine Gabas, Toxic Release Dispersion Modelling with PHAST: Parametric Sensitivity Analysis, 2007.
- PANDYA Nishant, MARSDEN Eric, GABAS Nadine, Analyse de sensibilité de scénarios de rejets accidentels d'ammoniac, 2009.

- P.BONNET, JC. COUILLET, détermination des grandeurs caractéristiques du terme source nécessaires à l'utilisation d'un modèle de dispersion atmosphérique des rejets accidentels, 26/10/2006.
- C. Chivas, J. Cescon, Toxicité et dispersion des fumées d'incendie, Phénoménologie et modélisation des effets, 17/03/2005.
- Laure Heudier, Christophe Proust, Avis sur la modélisation d'une ruine de réservoir d'hydrogène liquide, 20/12/2010.
- Guy Jérémie, Méthodologie d'une étude de danger pour un projet de centrale, 1ère journées nationales sur la sécurité industrielle et la gestion des risques majeurs, SIGRM'07 HASSI MESSAOUD 2007.
- Luc F. Lefebvre, Jocelyn Lavigne, modèles de dispersion, 20 avril 2004.
- Y. MOUILLEAU, J.F. LECHAUDEL, Guide des méthodes d'évaluation des effets d'une explosion de gaz à l'air libre, juillet 1999.
- DNV, Formation Phast, Introduction et cadre Etude de Danger (EDD) SONATRACH DP Hassi R'mel, décembre 2009.
- DNV GROUP, PHASTRISK MANUAL.
- K. S. Nguyen, C. Baux, Y. Mélinge, C. Lanos, Simulation numérique du transfert thermique à travers des matériaux minéraux, mai 2007.
- Billel Rebai, Med Salah Rouabah, Zin Alabiddine Mehri, simulation des champs de la température et de la vitesse dans une pièce d'habitation à l'aide d'un code de champ (CFD), Séminaire International sur le Génie Climatique et l'Energétique, SIGCLE'2010.
- C. DE SA, F. BENBOUDJEMA, J. SICARD, approche à l'échelle méso de la modélisation du comportement du béton à haute température, 19-20 juin 2006.
- Jean-Marc FRANSSEN, contributions à la modélisation des incendies et de leurs effets sur les bâtiments, 1997.
- L. GAY – E. WIZENNE, Sciences de l'ingénieur en incendie, Electricité De France - Recherche et Développement Département Mécanique des Fluides, Energies et Environnement 6 quai Watier, 78401 CHATOU, août 2010.
- Thomas Breton, Yves Duthen, Les simulations de propagation de feu en milieu urbain, 13 Jun 2008.
- E. RUFFIN, C. BOUISSOU, R.DEFERT, élaboration d'un modèle d'évaluation quantitative des risques pour le transport multimodal de marchandises dangereuses, août 2003.

- Karim HARDY, contribution à l'étude d'un modèle d'accident systémique, Le Cas du Modèle STAMP : Application et piste d'amélioration, décembre 2010.
- J.-C. LECOZE, S. LIM, Retour d'expérience, Presque accidents et risque d'accident majeur : état de l'art, décembre 2004.
- Outil de travail à l'attention des inspecteurs : les facteurs humains dans la gestion des risques d'accidents majeurs, octobre 2005.
- Marc Bocquet, Modélisation inverse et assimilation de données avancées pour les traceurs atmosphériques: Application à ETEX et Tchernobyl, 2006.
- R.OUDDAI, Audit sécurité, Formation: Protection Civile, 05/05/2009.
- Amita TRIPATHI, Claude SOUPRAYEN applications de la mécanique des fluides à la modélisation de la dispersion des odeurs.
- Abdelkrim LIAZID, Elosmani Mohamed & Mokhtar KHRISSET, Dualité entre qualité de l'air et dispersion des polluants gazeux, Laboratoire LTE, Enset d'Oran, BP 1523 El'Mnaouer 31000 – Oran.
- TECHNIP, Dispersion de vapeurs d'essence en cas d'épandage en Cuvette, Juillet 2008.
- Alan Huber, development and applications of CFD simulations supporting urban air quality and homeland security, 2006.
- Yvon Mouilleau, Anousone Champassith, CFD simulations of atmospheric gas dispersion using the Fire Dynamics Simulator (FDS), 21 November 2008.
- Espen Olsen, Exploring the possibility of a common structural model measuring associations between safety climate factors and safety behaviour in health care and the petroleum sectors, 1 February 2010.
- Philippe Bousquet, Transport atmosphérique et inversion des sources et puits de gaz à effet de serre.
- M. Abbaspour, D. Mansouri, and N. Mansouri, Physical Modeling of Oil Well Fire Extinguishing using a Turbojet on a Barge, 2008.
- Henk W.M. Witlox** - DNV Software, London, UK, overview of consequence modelling in the hazard assessment package phast.
- Bertrand BESSAGNET, Quantification des apports atmosphériques de polluants aux eaux de surface, 17/12/2008.

- Denis Quélo, Simulation numérique et assimilation de données vibrationnelle pour la dispersion atmosphérique de polluants, Soutenue le 8 Décembre 2004.
 - Gabriele Landucci, Gianfilippo Gubinelli, Giacomo Antonioni, Valerio Cozzani, The assessment of the damage probability of storage tanks in domino events triggered by fire, Mai 2008.
- MCours.com**
- Bahman Abdolhamidzadeh, Tasneem Abbasi, D. Rashtchian, S.A. Abbasi, A new method for assessing domino effect in chemical process industry, Juin 2010.
 - Hans J. Pasman, the Netherlands, Bruno Fabiano– DICheP University of Genoa, Italy, Trends, problems and outlook in risk assessments: Are we making progress?.
 - Ramesh Babu J, Subramanian R, Chetan Birajdar, Risk Associated with Cross-Country Natural Gas Pipeline, IORS 2009.
 - Matthieu DESINDE, Contribution à la mise au point d'une approche intégrée analyse diagnostique / analyse de risques, Décembre 2006.
 - NAFTOGAZ, Formation ENSP Notions de Forage, Avril 2010.
 - D. Chapellier, diagraphies pétrole, IFP, Cours de Diagraphies Différées - Option Réservoirs.
 - Guillaume Caumon, Vers une intégration des incertitudes et des processus en géologie numérique, Présenté et soutenu publiquement le 19 Octobre 2009 à l'Institut National Polytechnique de Lorraine.
 - John Spouge : DNV Technica, A Guide To Quantitative Risk Assessment for Offshore Installations, 1999.
 - INERIS, la dispersion atmosphérique version du 28 décembre 2006.
 - Charlotte Lindgren Helene Lager Jonas Fejes, oil spill dispersants, B 1439 Stockholm, décembre 2001.
 - Catherine Drouin, Université du Québec à Trois-Rivières et Denis Leroux, Université du Québec à Trois-Rivières, Transport et Environnement : Analyse des risques associés au transport des matières dangereuses en milieu urbain, Exposé préparé pour la séance Trafic-marchandise : nouvelles orientations du Congrès annuel de 2004 de l'Association des transports du Canada à Québec.
 - Modélisation de la dispersion atmosphérique des missions provenant de l'incinérateur de la Ville de Québec, préparé par : Denis Robillard, Ville de Québec, Slavko Sebez, Direction régionale de santé publique de la Capitale Nationale, 12 septembre 2007.